



LUGLIO 2022

GALILEO ENERGY 2 S.R.L.

IMPIANTO INTEGRATO AGRIVOLTAICO COLLEGATO ALLA RTN POTENZA NOMINALE 47,34 MW

COMUNE DI TORREMAGGIORE (FG)



PROGETTO DEFINITIVO IMPIANTO FOTOVOLTAICO

Relazione calcolo preliminare impianti

Progettista

Ing. Laura Maria Conti n. ordine Ing. Pavia 1726

Codice elaborato

2748_4978_TM_VIA_R08_Rev0_Relazione calcolo preliminare impianti.docx



Memorandum delle revisioni

Cod. Documento	Data	Tipo revisione	Redatto	Verificato	Approvato
2748_4978_TM_VIA_R08_Rev0_Relazione calcolo preliminare impianti.docx	07/2022	Prima emissione	MP	СР	L. Conti

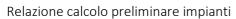
Gruppo di lavoro

Nome e cognome	Ruolo nel gruppo di lavoro	N° ordine
Laura Maria Conti	Direzione Tecnica	Ordine Ing. Pavia 1726
Corrado Pluchino	Project Manager	Ord. Ing. Milano A27174
Riccardo Festante	Progettazione Elettrica, Rumore e Comunicazioni	Tecnico acustico/ambientale n. 71
Daniele Crespi	Coordinamento SIA	
Marco Corrù	Architetto	
Fabio Lassini	Ingegnere Idraulico	
Francesca Jasparro	Esperto Ambientale	
Mauro Aires	Ingegnere strutturista	Ordine Ing. Torino 9583J
Andrea Fronteddu	Ingegnere Elettrico	Ordine Ing. Cagliari. 8788
Matteo Lana	Ingegnere Ambientale	
Sergio Alifano	Architetto	
Paola Scaccabarozzi	Ingegnere Idraulico	
Sonia Morgese	Ingegnere Idraulico	
Matthew Piscedda	Perito Elettrotecnico	
Michele Pecorelli (Studio Geodue)	Geologo - Indagini Geotecniche Geodue	Ordine Geologi Puglia n. 327
Nazzario D'Errico	Agronomo	Ordine Agronomi di Foggia n. 382
Felice Stoico	Archeologo	
Marianna Denora	Architetto - Acustica	Ordine Architetti Bari, Sez. A n. 2521
Andrea Fanelli	Perito Elettrotecnico	



C. F. e P. IVA 10414270156 Cap. Soc. 600.000,00 € www.montanambiente.com







INDICE

1.	PREMESSA	5
1.1	INDENTICAZIONE DELL'INTERVENTO	5
1.2	DESCRIZIONE SINTETICA DELL'IMPIANTO FOTOVOLTAICO	7
1.3	LAYOUT D'IMPIANTO	8
1.4	CONFIGURAZIONE IMPIANTO	9
2	RIFERIMENTI NORMATIVI	14
2.1	NORME DI RIFERIMENTO PER LA BASSA TENSIONE	14
2.2	NORME DI RIFERIMENTO PER LA CONNESSIONE A 36 KV	15
3	CALCOLO PRELIMARE ELETTRICO	16
3.1	ELEMENTI RELATIVI ALLA CONNESSIONE	16
3.2	CALCOLO DELLE CORRENTI DI IMPIEGO	16
3.3	ARMONICHE	17
3.4	DIMENSIONAMENTO CAVI	18
3.5	INTEGRALE DI JOULE	19
3.6	DIMENSIONAMENTO DEI CONDUTTORI DI NEUTRO	20
3.7	DIMENSIONAMENTO DEI CONDUTTORI DI PROTEZIONE	20
3.8	CALCOLO DELLA TEMPERATURA DEI CAVI	21
3.9	CADUTE DI TENSIONE	21
3.10	TRASFORMATORI	22
3.10.	.1 Trasformatori a due avvolgimenti	23
3.10.	.2 Trasformatori a tre avvolgimenti	24
3.10.	3 Fattori di correzione per generatori e trasformatori (EN 60909-0)	25
3.10.		
3.10.		26
3.10. trasf	.6 Fattore di correzione per gruppi di produzione con regolazione automatica della tensione del ormatore (EN 60909-0 par. 6.7.1)	26
3.10. trasf	.7 Fattore di correzione per gruppi di produzione senza regolazione automatica della tensione del ormatore (EN 60909-0 par. 6.7.2)	27
	STUDIO DI CORTOCIRCUITO	
4.1	STATO DEL NEUTRO DI IMPIANTO	28
4.2	CALCOLO DEI GUASTI	28
4.2.1	. Calcolo delle correnti massime di cortocircuito	28
4.2.2	Calcolo delle correnti minime di cortocircuito	31
4.2.3	Calcolo guasti bifase-neutro e bifase-terra	32
4.3	SCELTA DELLE PROTEZIONI	32
4.3.1	Verifica della protezione a cortocircuito delle condutture	32
4.3.2	Verifica di selettività	33
4.4	FUNZIONAMENTO IN SOCCORSO	34
5	CALCOLO PRELIMINARE IMPIANTO DI TERRA	35
5.1	DEFINIZIONI	35
5.2	INFORMAZIONI PRELIMINARI	35



Relazione calcolo preliminare impianti

5.3	TIPOLOGIA DI DISPERSORI DI TERRA	.37
5.4	CALCOLI DELL'ESTENSIONE DELL'IMPIANTO DI TERRA	41
5.4.1	Analisi della rete di terra	.41
5.4.2	Risoluzione Guasto 36 kV	.44
5.4.3	Risoluzione guasto BT (AC current)	.45
5.4.4	Protezione contro i contatti diretti ed indiretti	.45
5.4.5	Risoluzione guasto BT (DC current)	.46
6	SCARICHE ATMOSFERICHE	47



Relazione calcolo preliminare impianti



PREMESSA

Lo scopo di questa relazione tecnica è presentare un calcolo preliminare degli impianti elettrici e dell'impianto di terra relativo all'impianto solare fotovoltaico in alcuni terreni a Nord- Est del comune di Torremaggiore (FG) di potenza pari a 47,34 MW su un'area catastale di circa 73,5 ettari complessivi di cui circa 55,8 ha interessati dall'impianto.

Il progetto in esame è in linea con quanto previsto dal: "Pacchetto per l'energia pulita (Clean Energy Package)" presentato dalla Commissione europea nel novembre 2016 contenente gli obiettivi al 2030 in materia di emissioni di gas serra, fonti rinnovabili ed efficienza energetica e da quanto previsto dal Decreto 10 novembre 2017 di approvazione della Strategia energetica nazionale emanato dal Ministro dello sviluppo economico, di concerto con il Ministro dell'ambiente e della tutela del territorio e del mare.

L'opera ha dei contenuti economico-sociali importanti e tutti i potenziali impatti sono stati mitigati. Il progetto produrrà energia elettrica "zero emission" da fonti rinnovabili, garantendo un modello ecosostenibile che fornisca energia pulita.

La tecnologia impiantistica prevede l'installazione di moduli fotovoltaici bifacciali che saranno installati su strutture mobili (tracker) di tipo monoassiale mediante palo infisso nel terreno.

L'indice di consumo del suolo è stato contenuto nell'ordine del 39,3% calcolato sulla superficie utile di impianto. Le strutture saranno posizionate in maniera da consentire lo sfruttamento agricolo ottimale del terreno. I pali di sostegno sono distanti tra loro 9 metri per consentire la coltivazione e garantire la giusta illuminazione al terreno, mentre i pannelli sono distribuiti in maniera da limitare al massimo l'ombreggiamento. Saranno utilizzati due tipologie di strutture, una avente 30 moduli (Tipo 1) e l'altra da 15 (Tipo2).

Infine, l'impianto fotovoltaico sarà connesso in antenna a livello di tensione 36 kV alla nuova stazione della RTN denominata "Torremaggiore" a 380/150 kV raccordata in entra-esci alla esistente linea a 380 kV "Foggia-Larino.

Tale documento si riferisce ai calcoli preliminari del solo impianto fotovoltaico ad esclusione delle opere di connessione per le quali si rimanda agli specifici elaborati.

Il calcolo elettrico sviluppato tiene conto della massima potenza AC erogabile dall'impianto pari a circa 40,6 MVA.

Tale valore coincide con la somma delle potenze AC erogabili da ogni singola Power Station (definite dalla taglia dell'inverter all'interno di ogni cabina di conversione).

Nell'area impianto saranno posizionate oltre alla cabina elettrica di smistamento a 36 kV e alle 13 cabine "Power Station" anche 4 cabine control room e 4 warehouse.

1.1 INDENTICAZIONE DELL'INTERVENTO

Il progetto in esame è ubicato in alcuni terreni a Nord - Ovest del comune di Torremaggiore in Provincia di Foggia. L'area di intervento, attraversata longitudinalmente dalla SP46 ha una superficie catastale pari a circa 73,5 ettari complessivi di cui 55,8 ha interessati dall'impianto. Il campo fotovoltaico in progetto è costituito da 5 sezioni C1 C2, C3, C4, C5, localizzate a circa 13 km a nord - ovest del centro abitato di Torremaggiore, a circa 10 km a nord - ovest del centro abitato di San Paolo di Civitate e a circa 8 km a sud ovest dal centro abitato di Serracapriola:

- Area C1: sito a sud della SP46 di estensione catastale pari a circa 17.59 ha (15,33 ha cintati);
- Area C2: sito a nord della SP46 di estensione catastale pari a circa 25.03 ha (24,45 ha cintati);
- Area C3: sito a nord della SP46 di estensione catastale pari a circa 9.74 ha (8,5 ha cintati)
- Area C4: sito a sud della SP46 di estensione catastale pari a circa 6.71 ha (2,17 ha cintati);



Area C5: sito a sud della SP46 di estensione catastale pari a circa 4.79 ha (3,16 ha cintati);



Figura 0.1: Localizzazione dell'Area di Intervento, in rosso l'area recintata, in arancio la linea di connessione e la SST

Il sito ubicato al confine tra Puglia e Molise è tipico del Paesaggio dei Monti Dauni caratterizzato da terrazzamenti che degradano nel fondovalle, con un andamento da pianeggiante a debolmente ondulato, con quote che oscillano da alcune decine di metri fino a 200 metri sul livello del mare.

Il paesaggio agrario è caratterizzato da grandi estensioni a seminativo che sul versante occidentale, in corrispondenza dei centri di Chieuti e Serracapriola, è dominato dalla presenza dell'uliveto

Nello specifico Torremaggiore si colloca su colline che degradano lievemente verso la costa adriatica attestandosi lungo una strada di crinale che corre parallela al fiume Fortore Il paesaggio agrario è caratterizzato da grandi estensioni a seminativo dominato dalla presenza dell'uliveto.

La connessione dell'impianto sarà realizzata mediante un cavo interrato in AT a 36 kV dalle cabine di trasformazione, poste all'interno dell'impianto, fino alla nuova stazione della RTN denominata "Torremaggiore. Complessivamente la connessione avrà una lunghezza di circa 8 km.

Le aree scelte per l'installazione del Progetto Fotovoltaico sono interamente contenute all'interno di aree di proprietà privata Rif. "2748_4978_TM_VIA_T07_Rev0_Inquadramento Catastale Impianto".

L'area deputata all'installazione dell'impianto fotovoltaico in oggetto risulta essere adatta allo scopo presentando una buona esposizione ed è facilmente raggiungibile ed accessibile attraverso le vie di comunicazione esistenti.

Attraverso la valutazione delle ombre si è cercato di minimizzare e ove possibile eliminare l'effetto di ombreggiamento, così da garantire una perdita pressoché nulla del rendimento annuo in termini di produttività dell'impianto fotovoltaico in oggetto.





Figura 0.2: Stato di fatto dell'area di progetto

1.2 DESCRIZIONE SINTETICA DELL'IMPIANTO FOTOVOLTAICO

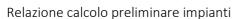
L'impianto fotovoltaico con potenza nominale di picco pari a 47,34 MW è così costituito da:

- n.1 cabina di smistamento a livello di tensione 36 kV. In questa cabina confluiranno tutti i cavi (con isolamento fino a 42 kV) provenienti dalle diverse cabine di campo (Power Station): dalla cabina di smistamento partiranno le linee di connessione verso la cabina di sezionamento nei pressi della nuova stazione elettrica Terna "Torremaggiore". Nella stessa area all'interno delle cabine sarà presente il quadro QMT contenente i dispositivi generali DG di interfaccia DDI e gli apparati SCADA e telecontrollo;
- n. 13 Power Station (PS). Le Power Station avranno la duplice funzione di convertire l'energia elettrica da corrente continua a corrente alternata ed elevare la tensione da bassa tensione a livello di tensione 36 kV; esse saranno collegate tra di loro in configurazione radiale e in posizione più possibile baricentrica rispetto ai sottocampi fotovoltaici in cui saranno convogliati i cavi provenienti dalle String Box che a loro volta raccoglieranno i cavi provenienti dai raggruppamenti delle stringhe dei moduli fotovoltaici collegati in serie;
- i moduli fotovoltaici saranno installati su apposite strutture metalliche di sostegno tipo tracker fondate su pali infissi nel terreno;
- L'impianto è completato da:
 - o tutte le infrastrutture tecniche necessarie alla conversione DC/AC della potenza generata dall'impianto e dalla sua consegna alla rete di distribuzione nazionale;
 - o opere accessorie, quali: impianti di illuminazione, videosorveglianza, monitoraggio, cancelli e recinzioni.

L'impianto dovrà essere in grado di alimentare dalla rete tutti i carichi rilevanti (ad es: quadri di alimentazione, illuminazione).

Inoltre, in mancanza di alimentazione dalla rete, tutti i carichi di emergenza verranno alimentati da un generatore temporaneo di emergenza, che si ipotizza possa essere rappresentato da un generatore diesel.







Di seguito si riporta la descrizione dei principali componenti d'impianto; per dati tecnici di maggior dettaglio si rimanda agli elaborati dedicati.

L'impianto elettrico a 36 kV è stato previsto con distribuzione radiale. L'impianto di bassa tensione prevedrà la realizzazione di una sezione in corrente alternata e una in corrente continua.

In allegato al documento è riportato l'elenco utenze a 36 kV con il relativo calcolo elettrico e studio di cortocircuito.

Lo schema unifilare di cui all'elaborato: "2748_4978_TM_VIA_T19_Rev0_Schema elettrico unifilare area di impianto" riporta un dettaglio dei principali componenti di impianto nonché la rappresentazione delle linee a 36 kV. Ulteriori dettagli sono rilevabili nei seguenti elaborati relativi all'impianto di terra e alla distribuzione:

- "2748_4978_TM_VIA_T17_Rev0_Percorso cavi 36 kV"
- "2748_4978_TM_VIA_T18_Rev0_Rete di terra"

1.3 LAYOUT D'IMPIANTO

Il layout d'impianto è stato sviluppato secondo le seguenti linee guida:

- rispetto dei confini dei siti disponibili;
- posizione delle strutture di sostegno con geometria a matrice in modo da ridurre i tempi di esecuzione;
- disposizione dei moduli fotovoltaici sulle strutture di sostegno in 2 file verticali;
- interfila tra le schiere calcolate alfine di evitare fenomeni di ombreggiamento;
- numero di cabine pari al numero di sottocampi per normalizzare l'allestimento;
- zona di rispetto per l'ombreggiamento dovuto ai locali tecnici;
- zona di rispetto per l'ombreggiamento dovuto ostacoli esistenti;
- zona di rispetto dai canali di raccolta acque;
- eventuale area storage.





Figura 0.3: Layout di progetto

1.4 CONFIGURAZIONE IMPIANTO

L'impianto, è collegato alla rete elettrica nazionale con connessione trifase a 36 kV; ha una potenza pari a 47,34 MWp, suddivisa in 13 generatori, derivante da 70650 moduli. Tali moduli sono ricompresi all'interno di un'area di proprietà recintata avente una superficie di circa 53.6 ha recintati. Di seguito si riporta una tabella riepilogativa della configurazione di impianto:



Tabella 0.1: Dati di progetto

ITEM	DESCRIZIONE
Richiedente	GALILEO ENERGY 2 S.r.I.
Luogo di installazione:	Torremaggiore (FG)
Denominazione impianto:	Barrea
Potenza di picco (MW _p):	47,34 MWp
Informazioni generali del sito:	Sito ben raggiungibile, caratterizzato da strade esistenti, idonee alle esigenze legate alla realizzazione dell'impianto e di facile accesso. La morfologia è piuttosto regolare.
Connessione:	Interfacciamento alla rete mediante soggetto privato nel rispetto delle norme CEI
Tipo strutture di sostegno:	Strutture metalliche in acciaio zincato tipo Tracker fissate a terra su pali
Inclinazione piano dei moduli:	+55° - 55°
Azimut di installazione:	0°
Caratterizzazione urbanistico vincolistica:	Il PRG del Comune di Torremaggiore colloca l'area di intervento in zona E2 – zona agricola
Cabine PS:	n. 13 cabine distribuite in campo
Cabina elettrica di smistamento:	n. 1 cabina di smistamento interna al campo FV da cui esce linea a 36 kV
Rete di collegamento:	36 kV
Coordinate Campo FV	41°43'35.33"N 15° 7'45.24"E
	Altitudine media 158 m s.l.m.

Come riportato nello schema unifilare, la distribuzione elettrica prevede la realizzazione di 7 rami di alimentazione come di seguito descritto:

Ogni ramo alimenta le relative power station collegate reciprocamente tra loro in configurazione Entra-Esci.

Di seguito si riporta una tabella riepilogativa delle power station e dei relativi rami di connessione.

Tabella 0.2: Configurazione cabine di conversione "Power Station"

ID.	RAMO	POWER STATION	POTENZA AC (KVA)
1	1	POWER STATION C.1.1	2500
2	1	POWER STATION C.1.2	3400
3	2	POWER STATION C.1.3	3400
4	2	POWER STATION C.1.4	2500
5	3	POWER STATION C.2.1	3400
6	3	POWER STATION C.2.6	3400
7	4	POWER STATION C.2.2	3400
8	4	POWER STATION C.2.5	2500
9	5	POWER STATION C.2.3	3400
10	5	POWER STATION C.2.4	3400
11	6	POWER STATION C.3.2	3400
12	6	POWER STATION C.3.1	2500
13	7	POWER STATION C.4.1	3400

Si rimanda alle tavole di dettaglio per un'ulteriore comprensione ed inquadramento planimetrico delle aree d'impianto. Dalla lettura dello schema unifilare del presente progetto, è possibile



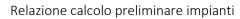
Relazione calcolo preliminare impianti

riscontrare le informazioni e le caratteristiche impiantistiche dell'impianto fotovoltaico nonché dei suoi elementi.

I vari sottocampi fotovoltaici nel quale è elettricamente suddiviso l'intero impianto saranno connessi alla cabina definita "CABINA ELETTRICA DI SMISTAMENTO" a 36 kV sita all'interno dell'area di impianto tramite linee interrate costituite da cavi in alluminio tipo ARE4H5EX 20.8/36 kV

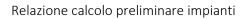
In tali cabine avverrà il parallelo elettrico di queste singole produzioni ed il successivo convogliamento verso la linea di connessione utente a 36 kV. Il resto della distribuzione sarà in corrente continua e non sarà oggetto di analisi.

Di seguito si riporta l'elenco delle linee a 36 kV presenti in impianto e i relativi dati di impiego, quali correnti di esercizio, tensione e formazione:





SEZIONE DI PARTENZA	RAMO DI ALIMENTAZIONE	COLLEGAMENTO DA:	COLLEGAMENTO A:	POTENZA	FORMAZIONE	LUNGHEZZA LINEA	LIVELLO DI TENSIONE	CORRENTE DI IMPIEGO IB	PORTATA IZ DECLASSATA	CADUTA DI TENSIONE PARZIALE LATO IMPAINTO (IB)	TIPO DI POSA	ISOLAMENTO	DESIGNAZIONE CAVO	MATERIALE CONDUTTORE	TEMPERATURA DI PROGETTO	FATTORE DI DECLASSAMENTO IN PORTATA
				[kVA]		[m]		[A]	[A]	[%]					[°C]	
C.1	RAMO 1	CABINA GENERALE DI SMISTAMENTO 36kV	POWER STATION C.1.1	5900	3x(1x95)	1600	36 kV	94.62	156.1	0.299	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.1	RAMO 1	POWER STATION C.1.1	POWER STATION C1.2	3400	3x(1x95)	200	36 kV	54.53	156.1	0.32	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.1	RAMO 2	CABINA GENERALE DI SMISTAMENTO 36kV	POWER STATION C.1.3	5900	3x(1x95)	2000	36 kV	94.62	156.1	0.374	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.1	RAMO 2	POWER STATION C.1.3	POWER STATION C.1.4	2500	3x(1x95)	200	36 kV	40.09	156.1	0.389	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.2	RAMO 3	CABINA GENERALE DI SMISTAMENTO 36kV	POWER STATION C.2.1	6800	3x(1x95)	1150	36 kV	109.06	156.1	0.247	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.2	RAMO 3	POWER STATION C.2.1	POWER STATION C.2.6	3400	3x(1x95)	250	36 kV	54.53	156.1	0.274	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70





C.2	RAMO 4	CABINA GENERALE DI SMISTAMENTO 36kV	POWER STATION C.2.2	5900	3x(1x95)	1350	36 kV	94.62	156.1	0.252	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.2	RAMO 4	POWER STATION C.2.2	POWER STATION C.2.5	2500	3x(1x95)	250	36 kV	40.09	156.1	0.272	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.2	RAMO 5	CABINA GENERALE DI SMISTAMENTO 36kV	POWER STATION C.2.3	6800	3x(1x95)	1550	36 kV	109.56	156.1	0.334	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.2	RAMO 5	POWER STATION C.2.3	POWER STATION C.2.4	3400	3x(1x95)	250	36 kV	54.53	156.1	0.361	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.3	RAMO 6	CABINA GENERALE DI SMISTAMENTO 36kV	POWER STATION C.3.2	5900	3x(1x95)	650	36 kV	94.62	156.1	0.121	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.3	RAMO 6	POWER STATION C.3.2	POWER STATION C.3.1	2500	3x(1x95)	260	36 kV	40.09	156.1	0.142	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70
C.4	RAMO 7	CABINA GENERALE DI SMISTAMENTO 36kV	POWER STATION C.4.1	3400	3x(1x95)	200	36 kV	54.53	156.1	0.121	Posa interrata	XPLE	ARE4H5EX 20.8/36 kV	ALLUMINIO	30	0,70

2 RIFERIMENTI NORMATIVI

2.1 NORME DI RIFERIMENTO PER LA BASSA TENSIONE

- CEI 0-21: Regola tecnica di riferimento per la connessione di Utenti attivi e passivi alle reti BT delle imprese distributrici di energia elettrica.
- CEI 11-20 IVa Ed. 2000-08: Impianti di produzione di energia elettrica e gruppi di continuità collegati a reti I e II categoria.
- CEI EN 60909-0 IIIa Ed. (IEC 60909-0:2016-12): Correnti di cortocircuito nei sistemi trifasi in corrente alternata. Parte 0: Calcolo delle correnti.
- IEC 60090-4 First ed. 2000-7: Correnti di cortocircuito nei sistemi trifasi in corrente alternata. Parte 4: Esempi per il calcolo delle correnti di cortocircuito.
- CEI 11-28 1993 la Ed. (IEC 781): Guida d'applicazione per il calcolo delle correnti di cortocircuito nelle reti radiali e bassa tensione.
- CEI EN 60947-2 (CEI 17-5) Ed. 2018-04: Apparecchiature a bassa tensione. Parte 2: Interruttori automatici.
- CEI 20-91 2010: Cavi elettrici con isolamento e guaina elastomerici senza alogeni non propaganti la fiamma con tensione nominale non superiore a 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua per applicazioni in impianti fotovoltaici.
- CEI EN 60898-1 (CEI 23-3/1 la Ed.) 2004: Interruttori automatici per la protezione dalle sovracorrenti per impianti domestici e similari.
- CEI EN 60898-2 (CEI 23-3/2) 2007: Interruttori automatici per la protezione dalle sovracorrenti per impianti domestici e similari Parte 2: Interruttori per funzionamento in corrente alternata e in corrente continua.
- CEI 64-8 VIIa Ed. 2012: Impianti elettrici utilizzatori a tensione nominale non superiore a 1000V in corrente alternata e a 1500V in corrente continua.
- IEC 60364-5-523: Wiring system. Current-carring capacities.
- IEC 60364-5-52 IIIa Ed. 2009: Electrical Installations of Buildings Part 5-52: Selection and Erection of Electrical Equipment Wiring Systems.
- CEI UNEL 35016 2016: Classe di Reazione al fuoco dei cavi in relazione al Regolamento EU "Prodotti da Costruzione" (305/2011).
- CEI UNEL 35023 2012: Cavi di energia per tensione nominale U uguale ad 1 kV Cadute di tensione.
- CEI UNEL 35024/1 1997: Cavi elettrici isolati con materiale elastomerico o termoplastico per tensioni nominali non superiori a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa in aria.
- CEI UNEL 35024/2 1997: Cavi elettrici ad isolamento minerale per tensioni nominali non superiori a 1000 V in corrente alternata e a 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa in aria.
- CEI UNEL 35026 2000: Cavi elettrici con materiale elastomerico o termoplastico per tensioni nominali di 1000 V in corrente alternata e 1500 V in corrente continua. Portate di corrente in regime permanente per posa interrata.
- CEI EN 61439 2012: Apparecchiature assiemate di protezione e di manovra per bassa tensione (quadri BT).
- CEI 17-43 IIa Ed. 2000: Metodo per la determinazione delle sovratemperature, mediante estrapolazione, per apparecchiature assiemate di protezione e di manovra per bassa tensione (quadri BT) non di serie (ANS).
- CEI 23-51 2016: Prescrizioni per la realizzazione, le verifiche e le prove dei quadri di distribuzione per installazioni fisse per uso domestico e similare.
- NF C 15-100 Calcolo di impianti elettrici in bassa tensione e relative tabelle di portata e declassamento dei cavi secondo norme francesi.

Relazione calcolo preliminare impianti

- UNE 20460 Calcolo di impianti elettrici in bassa tensione e relative tabelle di portata e declassamento (UNE 20460-5-523) dei cavi secondo regolamento spagnolo.
- British Standard BS 7671:2008: Requirements for Electrical Installations;
- ABNT NBR 5410, Segunda edição 2004: Instalações elétricas de baixa tensão;

2.2 NORME DI RIFERIMENTO PER LA CONNESSIONE A 36 KV

- CEI 0-16: Regola tecnica di riferimento per la connessione di Utenti attivi e passivi alle reti AT ed MT delle imprese distributrici di energia elettrica.
- CEI 99-2 (CEI EN 61936-1) 2011: Impianti con tensione superiore a 1 kV in c.a.
- CEI 11-17 IIIa Ed. 2006: Impianti di produzione, trasmissione e distribuzione di energia elettrica. Linee in cavo.
- CEI 17-1 VIIa Ed. (CEI EN 62271-100) 2013: Apparecchiatura ad alta tensione Parte 100: Interruttori a corrente alternata.
- CEI 17-130 (CEI EN 62271-103) 2012: Apparecchiatura ad alta tensione Parte 103: Interruttori di manovra e interruttori di manovra sezionatori per tensioni nominali superiori a 1 kV fino a 52 kV compreso.
- IEC 61892-4 la Ed. 2007-06: Mobile and fixed offshore units Electrical installations. Part 4: Cables.

3 CALCOLO PRELIMARE ELETTRICO

3.1 ELEMENTI RELATIVI ALLA CONNESSIONE

L'impianto fotovoltaico sarà connesso in antenna a livello di tensione 36 kV alla nuova stazione della RTN denominata "Torremaggiore" a 380/150 kV raccordata in entra-esci alla esistente linea a 380 kV "Foggia-Larino. Relativamente alla connessione ed agli impianti interni all'area fotovoltaica sono stati previsti i seguenti parametri di dimensionamento:

• Tensione di esercizio: 36 kV;

• Corrente nominale: circa 650 A;

• Frequenza di esercizio: 50 Hz;

• Massima corrente di cortocircuito sulla sbarra: < 25 kA 1s;

A valle della sbarra saranno presenti tutti gli elementi di protezione, sezionamento e misura utili alla connessione a regola d'arte e in sicurezza dell'impianto fotovoltaico. Inoltre tutti gli elementi dovranno essere dimensionati per la massima corrente di cortocircuito sulla sbarra 36 kV (prevista inferiore a 25 kA data la distanza dalla stazione Terna di connessione).

3.2 CALCOLO DELLE CORRENTI DI IMPIEGO

Il calcolo delle correnti d'impiego viene eseguito in base alla classica espressione:

$$I_b = \frac{P_d}{k_{ca} \cdot V_n \cdot \cos \varphi}$$

nella quale:

- kca = 1 sistema monofase o bifase, due conduttori attivi e corrente continua;
- kca = 1.73 sistema trifase, tre conduttori attivi.

Se la rete è in corrente continua il fattore di potenza $\cos \varphi$ è pari a 1.

Dal valore massimo (modulo) di l_b vengono calcolate le correnti di fase in notazione vettoriale (parte reale ed immaginaria) con le formule:

$$\begin{split} I_1 &= I_b \cdot e^{-j\varphi} = I_b \cdot (\cos\varphi - j\sin\varphi) \\ I_2 &= I_b \cdot e^{-j(\varphi - \frac{2\pi}{3})} = I_b \cdot (\cos(\varphi - \frac{2\pi}{3}) - j\sin(\varphi - \frac{2\pi}{3})) \\ I_3 &= I_b \cdot e^{-j(\varphi - \frac{4\pi}{3})} = I_b \cdot (\cos(\varphi - \frac{4\pi}{3}) - j\sin(\varphi - \frac{4\pi}{3})) \end{split}$$

Il vettore della tensione Vn è supposto allineato con l'asse dei numeri reali:

$$V_n = V_n + j0$$

La potenza di dimensionamento P_d è data dal prodotto:

$$P_d = P_n \cdot coeff$$

nella quale *coeff* è pari al fattore di utilizzo per utenze terminali oppure al fattore di contemporaneità per utenze di distribuzione.

Per le utenze terminali la potenza P_n è la potenza nominale del carico, mentre per le utenze di distribuzione P_n rappresenta la somma vettoriale delle P_d delle utenze a valle ($\sum P_d$ a valle).

La potenza reattiva delle utenze viene calcolata invece secondo la:

$$Q_n = P_n \cdot \tan \varphi$$

per le utenze terminali, mentre per le utenze di distribuzione viene calcolata come somma vettoriale delle potenze reattive nominali a valle ($\sum Q_d$ a valle).

Il fattore di potenza per le utenze di distribuzione viene valutato, di conseguenza, con la:

$$\cos \varphi = \cos \left(arc \tan \left(\frac{Q_n}{P_n} \right) \right)$$

3.3 ARMONICHE

Le utenze terminali e le distribuzioni, come gli UPS e i Convertitori, possono possedere un profilo armonico che descrive le caratteristiche distorcenti di una apparecchiatura elettrica.

Sono gestite le armoniche fino alla 21°, ossia fino alla frequenza di 1050 Hz (per un sistema elettrico a 50Hz).

Le armoniche prodotte da tutte le utenze distorcenti sono propagate da valle a monte come le correnti alla frequenza fondamentale, seguendo il 'cammino' dettato dalle impedenze delle linee, delle forniture, generatori, motori e non meno importanti i carichi capacitivi, che possono assorbire elevate correnti armoniche.

Gestito il passaggio delle armoniche attraverso i trasformatori (in particolare vengono bloccate le terze armoniche (omopolari) nei trasformatori Dyn11). Le armoniche, al pari della fondamentale, sono gestite in formato vettoriale, perciò durante la propagazione sono sommate con altre correnti di pari ordine vettorialmente.

Gestito il passaggio delle armoniche attraverso gli UPS, in particolare per tener conto del By-Pass che, se attivo, lascia passare le armoniche provenienti da valle. Gestite anche le armoniche proprie dell'UPS (tarate in funzione della potenza che sta assorbendo il raddrizzatore).

Vengono calcolate le correnti distorte IbTHD di impiego e InTHD di neutro, oltre al fattore di distorsione THD [%].

La corrente IbTHD è la massima tra le fasi:

$$IbTHD = \max\left(\sqrt{\sum_{h=1}^{21} I_{f,h}^{2}}\right)_{f=1,2,3}$$

con f il numero delle fasi dell'utenza e h l'ordine di armonica.

Molto importante è la corrente distorta circolante nel neutro, in quanto essa porta le armoniche omopolari multiple di 3, che hanno la caratteristica di sommarsi algebricamente e di diventare facilmente dell'ordine di grandezza delle correnti di fase.

$$InTHD = \sqrt{\sum_{h=1}^{21} I_{n,h}^2}$$

Il fattore di distorsione fornisce un parametro riassuntivo del grado di distorsione delle correnti che circolano nella linea, e viene calcolato tramite la formula:

$$THD\% = \frac{100 \times \sqrt{IbTHD^2 - I_f^2}}{I_f}$$

I valori delle correnti distorte sono utilizzati per calcolare i seguenti parametri:

- calcolo della sezione del neutro per utenze 3F+N;
- calcolo temperatura cavi alla IbTHD;
- calcolo sovratemperatura quadri alla IbTHD;
- verifica delle portate e delle protezioni in funzione delle correnti distorte.

3.4 DIMENSIONAMENTO CAVI

Il criterio seguito per il dimensionamento dei cavi 36 kV e BT è tale da poter garantire la protezione dei conduttori alle correnti di sovraccarico.

In base alla norma CEI 64-8/4 (par. 433.2), infatti, il dispositivo di protezione deve essere coordinato con la conduttura in modo da verificare le condizioni:

a)
$$I_b \leq I_n \leq I_z$$

b)
$$I_f \le 1.45 \cdot I_z$$

Per la condizione a) è necessario dimensionare il cavo in base alla corrente nominale della protezione a monte. Dalla corrente I_b, pertanto, viene determinata la corrente nominale della protezione (seguendo i valori normalizzati) e con questa si procede alla determinazione della sezione.

Il dimensionamento dei cavi rispetta anche i seguenti casi:

- condutture senza protezione derivate da una conduttura principale protetta contro i sovraccarichi con dispositivo idoneo ed in grado di garantire la protezione anche delle condutture derivate;
- conduttura che alimenta diverse derivazioni singolarmente protette contro i sovraccarichi, quando la somma delle correnti nominali dei dispositivi di protezione delle derivazioni non supera la portata I_z della conduttura principale.

La portata minima del cavo viene calcolata come:

$$I_{z\min} = \frac{I_n}{k}$$

dove il coefficiente k ha lo scopo di declassare il cavo e tiene conto dei seguenti fattori:

- tipo di materiale conduttore;
- tipo di isolamento del cavo;
- numero di conduttori in prossimità compresi eventuali paralleli;
- eventuale declassamento deciso dall'utente.

La sezione viene scelta in modo che la sua portata (moltiplicata per il coefficiente k) sia superiore alla I_z min. Gli eventuali paralleli vengono calcolati nell'ipotesi che abbiano tutti la stessa sezione, lunghezza e tipo di posa (vedi norma 64.8 par. 433.3), considerando la portata minima come risultante della somma delle singole portate (declassate per il numero di paralleli dal coefficiente di declassamento per prossimità).

La condizione b) non necessita di verifica in quanto gli interruttori che rispondono alla norma CEI 23.3 hanno un rapporto tra corrente convenzionale di funzionamento I_f e corrente nominale In minore di 1.45 ed è costante per tutte le tarature inferiori a 125 A. Per le apparecchiature industriali, invece, le norme CEI 17.5 e IEC 947 stabiliscono che tale rapporto può variare in base alla corrente nominale, ma deve comunque rimanere minore o uguale a 1.45.

Risulta pertanto che, in base a tali normative, la condizione b) sarà sempre verificata.

Le condutture dimensionate con questo criterio sono, pertanto, protette contro le sovracorrenti.

3.5 INTEGRALE DI JOULE

Dalla sezione dei conduttori del cavo deriva il calcolo dell'integrale di Joule, ossia la massima energia specifica ammessa dagli stessi, tramite la:

$$I^2 \cdot t = K^2 \cdot S^2$$

La costante K viene data dalla norma CEI 64-8/4 (par. 434.3), per i conduttori di fase e neutro e, dal paragrafo 64-8/5 (par. 543.1), per i conduttori di protezione in funzione al materiale conduttore e al materiale isolante. Per i cavi ad isolamento minerale le norme attualmente sono allo studio, i paragrafi sopraccitati riportano però nella parte commento dei valori prudenziali.

I valori di K riportati dalla norma sono per i conduttori di fase (par. 434.3):

I valori di K riportati dalla norma sono per i conduttori di fase (par. 434.3):	
- Cavo in rame e isolato in PVC:	K = 115
- Cavo in rame e isolato in gomma G:	K = 135
- Cavo in rame e isolato in gomma etilenpropilenica G5-G7:	K = 143
- Cavo in rame serie L rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
- Cavo in rame serie L nudo:	K = 200
- Cavo in rame serie H rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
- Cavo in rame serie H nudo:	K = 200
- Cavo in alluminio e isolato in PVC:	K = 74
- Cavo in alluminio e isolato in G, G5-G7:	K = 92
I valori di K per i conduttori di protezione unipolari (par. 543.1) tab. 54B:	
- Cavo in rame e isolato in PVC:	K = 143
- Cavo in rame e isolato in gomma G:	K = 166
- Cavo in rame e isolato in gomma G5-G7:	K = 176
- Cavo in rame serie L rivestito in materiale termoplastico:	K = 143
- Cavo in rame serie L nudo:	K = 228
- Cavo in rame serie H rivestito in materiale termoplastico:	K = 143
- Cavo in rame serie H nudo:	K = 228

I valori di K per i conduttori di protezione in cavi multipolari (par. 543.1) tab. 54C:

-	Cavo in rame e isolato in PVC:	K = 115
-	Cavo in rame e isolato in gomma G:	K = 135
-	Cavo in rame e isolato in gomma G5-G7:	K = 143
-	Cavo in rame serie L rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
-	Cavo in rame serie L nudo:	K = 228
-	Cavo in rame serie H rivestito in materiale termoplastico:	K = 115
-	Cavo in rame serie H nudo:	K = 228
-	Cavo in alluminio e isolato in PVC:	K = 76
-	Cavo in alluminio e isolato in gomma G:	K = 89
-	Cavo in alluminio e isolato in gomma G5-G7:	K = 94

Cavo in alluminio e isolato in PVC:

Cavo in alluminio e isolato in gomma G:

Cavo in alluminio e isolato in gomma G5-G7:

K = 95

K = 110K = 116

3.6 DIMENSIONAMENTO DEI CONDUTTORI DI NEUTRO

La norma CEI 64-8 par. 524.2 e par. 524.3, prevede che la sezione del conduttore di neutro, nel caso di circuiti polifasi, possa avere una sezione inferiore a quella dei conduttori di fase se sono soddisfatte le seguenti condizioni:

- il conduttore di fase abbia una sezione maggiore di 16 mm²;
- la massima corrente che può percorrere il conduttore di neutro non sia superiore alla portata dello stesso
- la sezione del conduttore di neutro sia almeno uguale a 16 mm² se il conduttore è in rame e a 25 mm² se il conduttore è in alluminio.

Nel caso in cui si abbiano circuiti monofasi o polifasi e questi ultimi con sezione del conduttore di fase minore di 16 mm² se conduttore in rame e 25 mm² se e conduttore in allumino, il conduttore di neutro deve avere la stessa sezione del conduttore di fase. In base alle esigenze progettuali, sono gestiti fino a tre metodi di dimensionamento del conduttore di neutro, mediante:

- determinazione in relazione alla sezione di fase;
- determinazione tramite rapporto tra le portate dei conduttori;
- determinazione in relazione alla portata del neutro.

Il primo criterio consiste nel determinare la sezione del conduttore in questione secondo i seguenti vincoli dati dalla norma:

$$S_f < 16mm^2$$
: $S_n = S_f$
 $16 \le S_f \le 35mm^2$: $S_n = 16mm^2$
 $S_f > 35mm^2$: $S_n = S_f/2$

Il secondo criterio consiste nell'impostare il rapporto tra le portate del conduttore di fase e il conduttore di neutro, e il programma determinerà la sezione in base alla portata.

Il terzo criterio consiste nel dimensionare il conduttore tenendo conto della corrente di impiego circolante nel neutro come per un conduttore di fase.

Le sezioni dei neutri possono comunque assumere valori differenti rispetto ai metodi appena citati, comunque sempre calcolati a regola d'arte.

3.7 DIMENSIONAMENTO DEI CONDUTTORI DI PROTEZIONE

Le norme CEI 64.8 par. 543.1 prevedono due metodi di dimensionamento dei conduttori di protezione:

- determinazione in relazione alla sezione di fase;
- determinazione mediante calcolo.

Il primo criterio consiste nel determinare la sezione del conduttore di protezione seguendo vincoli analoghi a quelli introdotti per il conduttore di neutro:

$$S_f < 16mm^2$$
: $S_{PE} = S_f$
 $16 \le S_f \le 35mm^2$: $S_{PE} = 16mm^2$
 $S_f > 35mm^2$: $S_{PE} = S_f/2$

Il secondo criterio determina tale valore con l'integrale di Joule, ovvero la sezione del conduttore di protezione non deve essere inferiore al valore determinato con la seguente formula:

$$S_p = \frac{\sqrt{I^2 \cdot t}}{K}$$

dove:

- S_p è la sezione del conduttore di protezione (mm²);
- I è il valore efficace della corrente di guasto che può percorrere il conduttore di protezione per un guasto di impedenza trascurabile (A);
- t è il tempo di intervento del dispositivo di protezione (s);
- k è un fattore il cui valore dipende dal materiale del conduttore di protezione, dell'isolamento e di altre parti.

Se il risultato della formula non è una sezione unificata, viene presa una unificata immediatamente superiore.

In entrambi i casi si deve tener conto, per quanto riguarda la sezione minima, del paragrafo 543.1.3.

Esso afferma che la sezione di ogni conduttore di protezione che non faccia parte della conduttura di alimentazione non deve essere, in ogni caso, inferiore a:

- 2,5 mm² rame o 16 mm² alluminio se è prevista una protezione meccanica;
- 4 mm² o 16 mm² alluminio se non è prevista una protezione meccanica;

È possibile, altresì, determinare la sezione mediante il rapporto tra le portate del conduttore di fase e del conduttore di protezione.

3.8 CALCOLO DELLA TEMPERATURA DEI CAVI

La valutazione della temperatura dei cavi si esegue in base alla corrente di impiego e alla corrente nominale tramite le seguenti espressioni:

$$T_{cavo}(I_b) = T_{ambiente} + \left(\alpha_{cavo} \cdot \frac{I_b^2}{I_z^2}\right)$$
$$T_{cavo}(I_n) = T_{ambiente} + \left(\alpha_{cavo} \cdot \frac{I_n^2}{I_z^2}\right)$$

espresse in °C.

Esse derivano dalla considerazione che la sovratemperatura del cavo a regime è proporzionale alla potenza in esso dissipata.

Il coefficiente α cavo è vincolato dal tipo di isolamento del cavo e dal tipo di tabella di posa che si sta usando.

3.9 CADUTE DI TENSIONE

Le cadute di tensione sono calcolate vettorialmente. Per ogni utenza si calcola la caduta di tensione vettoriale lungo ogni fase e lungo il conduttore di neutro (se distribuito). Tra le fasi si considera la caduta di tensione maggiore che viene riportata in percentuale rispetto alla tensione nominale:

$$c.d.t.(I_b) = \max \left(\left| \sum_{i=1}^k Zf_i \cdot If_i - Zh_i \cdot Ih_i \right| \right)_{f=RST}$$

con f che rappresenta le tre fasi R, S, T;

con n che rappresenta il conduttore di neutro;

con i che rappresenta le k utenze coinvolte nel calcolo;

Il calcolo fornisce, quindi, il valore esatto della formula approssimata:

$$cdt \big(I_b\big) = k_{cdt} \cdot I_b \cdot \frac{L_c}{1000} \cdot \big(R_{cavo} \cdot \cos \varphi + X_{cavo} \cdot \sin \varphi\big) \cdot \frac{100}{V_n}$$

con:

- k_{cdt}=2 per sistemi monofase;
- k_{cdt}=1.73 per sistemi trifase.

I parametri R_{cavo} e X_{cavo} sono ricavati dalla tabella UNEL in funzione del tipo di cavo (unipolare/multipolare) ed alla sezione dei conduttori; di tali parametri il primo è riferito a 70° C per i cavi con isolamento PVC, a 90° C per i cavi con isolamento EPR; mentre il secondo è riferito a 50Hz, ferme restando le unità di misura in Ω /km.

Se la freguenza di esercizio è differente dai 50 Hz si imposta

$$X'cavo = \frac{f}{50} \cdot Xcavo$$

La caduta di tensione da monte a valle (totale) di una utenza è determinata come somma delle cadute di tensione vettoriale, riferite ad un solo conduttore, dei rami a monte all'utenza in esame, da cui, viene successivamente determinata la caduta di tensione percentuale riferendola al sistema (trifase o monofase) e alla tensione nominale dell'utenza in esame.

Sono adeguatamente calcolate le cadute di tensione totali nel caso siano presenti trasformatori lungo la linea (per esempio trasformatori 36 kV/BT o BT/BT). In tale circostanza, infatti, il calcolo della caduta di tensione totale tiene conto sia della caduta interna nei trasformatori, sia della presenza di spine di regolazione del rapporto spire dei trasformatori stessi.

Se al termine del calcolo delle cadute di tensione alcune utenze abbiano valori superiori a quelli definiti, si ricorre ad un procedimento di ottimizzazione per far rientrare la caduta di tensione entro limiti prestabiliti (limiti dati da CEI 64-8 par. 525). Le sezioni dei cavi vengono forzate a valori superiori cercando di seguire una crescita uniforme fino a portare tutte le cadute di tensione sotto i limiti.

3.10 TRASFORMATORI

Tutti i trasformatori all'interno delle cabine di trasformazione di impianto saranno regolati e azionati secondo una logica di avviamento e funzionamento che limiti le correnti di energizzazione e che consenta una corretta regolazione delle protezioni.

All'interno dell'impianto in oggetto saranno presenti tre diverse tipologie di trasformatori abbinati a diverse tipologie di cabine di trasformazione e alimentazione dei carichi ausiliari:

- Trasformatore abbassatore 36/0,6/0,6 kV a tre avvolgimenti o a doppio secondario (Dy11y11): utilizzato nelle Power Station di taglia compresa tra 3000 kVA e 4000 kVA;
- Trasformatore abbassatore 36/0,4 kV (Dyn11) con potenza nominale 250 kVA, all'interno della cabina di smistamento per l'alimentazione dei carichi ausiliari di impianto;
- Trasformatore BT/BT 0,6/0,4 kV (Yy) con potenza nominale 50 kVA per l'alimentazione dei carichi ausiliari all'interno delle Power Station.

Tutti i trasformatori sopracitati saranno raffreddati a secco con avvolgimenti inglobati in resina epossidica e saranno autoestinguenti, resistenti alle variazioni climatiche e resistenti all'inquinamento atmosferico e all'umidità.

Le taglie dei trasformatori interni alle Power Station, riportate nello schema unifilare (elaborato n. 2748_4978_TM_VIA_T19_Rev0_Schema elettrico unifilare area di impianto), sono scelte tenendo conto del dimensionamento degli inverter, e quindi del rapporto DC/AC scelto, della potenza nominale del modulo fotovoltaico e del contributo di potenza dato dal modulo bifacciale in funzione dell'albedo.

3.10.1 Trasformatori a due avvolgimenti

Se nella rete sono presenti dei trasformatori a due avvolgimenti, i dati di targa richiesti sono:

- potenza nominale P_n (in kVA);
- perdite di cortocircuito Pcc (in W);
- tensione di cortocircuito v_{cc} (in %)
- rapporto tra la corrente di inserzione e la corrente nominale I_{lr}/I_{rt} ;
- rapporto tra la impedenza alla sequenza omopolare e quella di corto circuito;
- tipo di collegamento;
- tensione nominale del primario V₁ (in kV);
- tensione nominale del secondario V₀₂ (in V).

Dai dati di targa si possono ricavare le caratteristiche elettriche dei trasformatori, ovvero:

Impedenza di cortocircuito del trasformatore espressa in $m\Omega$:

$$Z_{cct} = \frac{v_{cc}}{100} \cdot \frac{V_{02}^2}{P_n}$$

Resistenza di cortocircuito del trasformatore espressa in $m\Omega$:

$$R_{cct} = \frac{P_{cc}}{1000} \cdot \frac{V_{02}^2}{P_n^2}$$

Reattanza di cortocircuito del trasformatore espressa in $m\Omega$:

$$X_{cct} = \sqrt{Z_{cct}^2 - R_{cct}^2}$$

L'impedenza a vuoto omopolare del trasformatore viene ricavata dal rapporto con l'impedenza di cortocircuito dello stesso:

$$Z_{vot} = Z_{cct} \cdot \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)$$

dove il rapporto Z_{vot}/Z_{cct} vale usualmente 10-20.

In uscita al trasformatore si otterranno pertanto i parametri alla sequenza diretta, in m Ω :

$$Z_d = |Z_{cct}| = \sqrt{R_d^2 + X_d^2}$$

nella quale:

$$R_d = R_{cct}$$

$$X_d = X_{cct}$$

I parametri alla sequenza omopolare dipendono invece dal tipo di collegamento del trasformatore in quanto, in base ad esso, abbiamo un diverso circuito equivalente.

Pertanto, se il trasformatore è collegato triangolo/stella (Dy), si ha:

$$R_{ot} = R_{cct} \cdot \frac{\left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}{1 + \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}$$

$$X_{ot} = X_{cct} \cdot \frac{\left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}{1 + \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}$$

$$Z_{ot} = Z_{cct} \cdot \frac{\left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}{1 + \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)}$$

Diversamente, se il trasformatore è collegato stella/stella (Yy) avremmo:

$$R_{ot} = R_{cct} \cdot \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)$$

$$X_{ot} = X_{cct} \cdot \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)$$

$$Z_{ot} = Z_{cct} \cdot \left(\frac{Z_{vot}}{Z_{cct}}\right)$$

3.10.2 Trasformatori a tre avvolgimenti

Se nella rete sono presenti dei trasformatori a tre avvolgimenti, denominati H, M, L, i dati di targa richiesti sono:

- Tensioni nominali (in V): U_{rTHV}; U_{rTMV}; U_{rTLV}
- Potenze apparenti (in kVA): $S_{rTHVMV}; S_{rTHVLV}; S_{rTMVLV}$
- Tensioni di cortocircuito (in %): u_{krHVMV} ; u_{krHVLV} ; u_{krMVLV}
- Componenti resistive di cortocircuito (in %): u_{RrHVMV}; u_{RrHVLV}; u_{RrMVLV}

Si parte calcolando le tre impedenze di cortocircuito (riportate all'avvolgimento H del trasformatore):

$$\begin{split} Z_{AB} &= \left(\frac{u_{RrHVMV}}{100} + j \frac{u_{XrHVMV}}{100}\right) \frac{U_{rTHV}^2}{S_{rTHVMV}} \\ Z_{AC} &= \left(\frac{u_{RrHVLV}}{100} + j \frac{u_{XrHVLV}}{100}\right) \frac{U_{rTHV}^2}{S_{rTHVLV}} \\ Z_{BC} &= \left(\frac{u_{RrMVLV}}{100} + j \frac{u_{XrMVLV}}{100}\right) \frac{U_{rTHV}^2}{S_{rTMVLV}} \end{split}$$

A queste si applicano i fattori di correzione al punto 6.3.3 della EN 60909-0:

Relazione calcolo preliminare impianti

$$K_{TAB} = 0.95 \frac{c_{max}}{1 + 0.6x_{TAB}}$$

$$K_{TAC} = 0.95 \frac{c_{max}}{1 + 0.6x_{TAC}}$$

$$K_{TBC} = 0.95 \frac{c_{max}}{1 + 0.6x_{TBC}}$$

con,
$$x_T = \frac{u_{Xr}}{100}$$
 ottenendo: Z'_{AB} Z'_{AC} Z'_{BC}

Si possono ora calcolare le impedenze alla sequenza diretta dello schema equivalente del trasformatore a tre avvolgimenti, costituito da tre impedenze collegate a stella:

$$\begin{split} Z_A &= \frac{1}{2} \left(Z'_{AB} + Z'_{AC} - Z'_{BC} \right) \\ Z_B &= \frac{1}{2} \left(Z'_{BC} + Z'_{AB} - Z'_{AC} \right) \\ Z_C &= \frac{1}{2} \left(Z'_{AC} + Z'_{BC} - Z'_{AB} \right) \end{split}$$

Per il calcolo della componente omopolare, si utilizza il rapporto $X(0)_T/X_T$ applicato alla componente reattiva delle tre impedenze dirette appena calcolate.

Le perdite a vuoto sono calcolate per il solo lato H del trasformatore, e trascurate per gli altri avvolgimenti.

La potenza dissipata a carico nel trasformatore a tre avvolgimenti è calcolata secondo:

$$\begin{split} P_{H} &= \frac{1}{2} \left(P_{krHVMV} + P_{krHVLV} - P_{krMVLV} \right) \\ P_{M} &= \frac{1}{2} \left(P_{krHVMV} + P_{krMVLV} - P_{krHVLV} \right) \\ P_{L} &= \frac{1}{2} \left(P_{krHVLV} + P_{krMVLV} - P_{krHVMV} \right) \end{split}$$

e infine:

$$P = \left(\frac{I_H}{I_{NH}}\right)^2 P_H + \left(\frac{I_M}{I_{NM}}\right)^2 P_M + \left(\frac{I_L}{I_{NL}}\right)^2 P_L$$

3.10.3 Fattori di correzione per generatori e trasformatori (EN 60909-0)

La norma EN 60909-0 fornisce una serie di fattori correttivi per il calcolo delle impedenze di alcune macchine presenti nella rete. Quelle utilizzate per il calcolo dei guasti riguardano i generatori e i trasformatori.

3.10.4 Fattori di correzione per trasformatori (EN 60909-0 par. 6.3.3)

Per i trasformatori a due avvolgimenti, con o senza regolazione delle spire, quando si stanno calcolando le correnti massime di cortocircuito, si deve introdurre un fattore di correzione di impedenza K_T tale che:

$$Z_{cctK} = K_T \cdot Z_{cct}$$

$$K_T = 0.95 \cdot \frac{c_{max}}{1 + 0.6 \cdot x_T}$$

Dove:

$$x_T = \frac{X_{cct}}{V_{02}^2 / P_n}$$

è la reattanza relativa del trasformatore e C_{max} è preso dalla tabella 1 ed è relativo alla tensione lato bassa del trasformatore.

Tale fattore deve essere applicato alla impedenza diretta, inversa ed omopolare

3.10.5 Fattori di correzione per generatori sincroni (EN 60909-0 par. 6.6.1)

Nel calcolo delle correnti massime di cortocircuito iniziali nei sistemi alimentati direttamente da generatori senza trasformatori intermedi, si deve introdurre un fattore di correzione KG tale che:

$$Z_{GK} = K_G \cdot Z_G$$

Con:

$$K_G = \frac{V_{02}}{U_{rG}} \cdot \frac{c_{max}}{1 + x^{\prime\prime} \cdot \sqrt{1 - \cos \varphi_{rG}}}$$

Dove:

$$x^{\prime\prime} = \frac{X^{\prime\prime}}{V_{02}^2 / P_n}$$

è la reattanza satura relativa subtransitoria del generatore.

Tale fattore deve essere applicato alla impedenza diretta, inversa ed omopolare.

Nella formula compaiono a numeratore e denominatore la tensione nominale di sistema e la tensione nominale del generatore (U_{rG}) .

In Ampère U_{rG} non è gestita, quindi si considera $V_{02}/U_{rG} = 1$.

3.10.6 Fattore di correzione per gruppi di produzione con regolazione automatica della tensione del trasformatore (EN 60909-0 par. 6.7.1)

Nel calcolo delle correnti massime di cortocircuito iniziali nei gruppi di produzione, si deve introdurre un fattore di correzione di impedenza K_S da applicare alla impedenza complessiva nel lato alta del trasformatore:

$$Z_{SK} = K_S \cdot (t_r^2 \cdot Z_G + Z_{THV})$$

con

Relazione calcolo preliminare impianti

$$K_{S} = \frac{c_{max}}{1 + |x'' - x_{T}| \cdot \sqrt{1 - \cos \varphi_{rG}}}$$

Tale fattore deve essere applicato alla impedenza diretta, inversa ed omopolare. La formula per KS non considera eventuali differenze tra valori nominali delle macchine e tensione nominale del sistema elettrico.

3.10.7 Fattore di correzione per gruppi di produzione senza regolazione automatica della tensione del trasformatore (EN 60909-0 par. 6.7.2)

Nel calcolo delle correnti massime di cortocircuito iniziali nei gruppi di produzione, si deve introdurre un fattore di correzione di impedenza KSO da applicare alla impedenza complessiva nel lato alta del trasformatore:

$$Z_{SOK} = K_{SO} \cdot (t_r^2 \cdot Z_G + Z_{THV})$$

Con

$$K_{SO} = (1 \pm p_T) \cdot \frac{c_{max}}{1 + x'' \cdot \sqrt{1 - \cos \varphi_{rG}}}$$

Dove p_T è la variazione di tensione del trasformatore tramite la presa a spina scelta. Nel programma viene impostato il fattore (1- p_T), con p_T = ($|V_{sec}-V_{02}|$) $/V_{02}$.

Tale fattore deve essere applicato alla impedenza diretta, inversa ed omopolare. La formula per K_{SO} non considera eventuali differenze tra valori nominali delle macchine e tensione nominale del sistema elettrico.

4 STUDIO DI CORTOCIRCUITO

4.1 STATO DEL NEUTRO DI IMPIANTO

Come già descritto nei paragrafi precedenti, l'impianto fotovoltaico sarà così configurato:

- **Livello tensione:** Connessione a 36 kV in Stazione elettrica Terna RTN. (analizzato in specifico documento);
- **Livello tensione:** linea di connessione a 36 kV a neutro isolato nei tratti compresi tra la cabina di raccolta e la cabina di smistamento; (analizzato in specifico documento);

Inoltre all'interno dell'area di impianto:

- **Livello tensione:** Distribuzione interna a 36 kV a neutro isolato nei tratti compresi tra la cabina generale di smistamento d'impianto e le power stations di ciascun sottocampo;
- **Livello BT (AC):** Distribuzione fino a 1000 Vac interna ai sottocampi con distribuzione trifase + neutro TN-S.
- **Livello BT:** Distribuzione a 1500 Vdc interna ai sottocampi con entrambi i poli isolati da terra (sistema flottante).

Le informazioni considerate in merito alla corrente di guasto verso terra 36 kV e al relativo tempo di intervento sono:

- Massima corrente di guasto trifase lato 36 kV (Ik): < 25 kA
- Tempo di intervento delle protezioni per guasto trifase: 0,3 s
- Massima corrente di guasto monofase verso terra (IF): ipotizzata < 144 A (contributo capacitivo della linea 36 kV)
- Tempo di intervento delle protezioni per guasto monofase a terra: < 0,9 s
- Lunghezza complessive delle linee a 36 kV (connessione + interne al campo fotovoltaico): circa 20 km

In merito alla risoluzione del guasto con il solo impianto di terra (che dovrebbe avere una resistenza di terra estremamente bassa) andranno verificate le tensioni di contatto per individuare le aree più a rischio dell'impianto.

4.2 CALCOLO DEI GUASTI

Con il calcolo dei guasti vengono determinate le correnti di cortocircuito minime e massime immediatamente a valle della protezione dell'utenza (inizio linea) e a valle dell'utenza (fondo linea).

Le condizioni in cui vengono determinate sono:

- guasto trifase (simmetrico);
- guasto bifase (disimmetrico);
- guasto bifase-neutro (disimmetrico);
- guasto bifase-terra (disimmetrico);
- guasto fase-terra (disimmetrico);
- guasto fase-neutro (disimmetrico).

I parametri alle sequenze di ogni utenza vengono inizializzati da quelli corrispondenti dall'utenza a monte che, a loro volta, inizializzano i parametri della linea a valle.

4.2.1 Calcolo delle correnti massime di cortocircuito

Il calcolo delle correnti di cortocircuito massime viene condotto come descritto nella norma CEI EN 60909-0. Sono previste le seguenti condizioni generali:

- guasti con contributo della fornitura e dei generatori in regime di guasto subtransitorio. Eventuale gestione della attenuazione della corrente per il guasto trifase 'vicino' alla sorgente.

- tensione di alimentazione nominale valutata con fattore di tensione C_{max};
- impedenza di guasto minima della rete, calcolata alla temperatura di 20°C.

La resistenza diretta, del conduttore di fase e di quello di protezione, viene riportata a 20 °C, partendo dalla resistenza data dalle tabelle UNEL 35023-2012 che può essere riferita a 70 o 90 °C a seconda dell'isolante, per cui esprimendola in $m\Omega$ risulta:

$$R_{dc} = \frac{R_c}{1000} \cdot \frac{L_c}{1000} \cdot \left(\frac{1}{1 + (\alpha \cdot \Delta T)}\right)$$

dove ΔT è 50 o 70 °C e α = 0.004 a 20 °C.

Nota poi dalle stesse tabelle la reattanza a 50 Hz, se f è la frequenza d'esercizio, risulta:

$$X_{dc} = \frac{X_c}{1000} \cdot \frac{L_c}{1000} \cdot \frac{f}{50}$$

possiamo sommare queste ai parametri diretti dall'utenza a monte ottenendo così la impedenza di guasto minima a fine utenza.

Per le utenze in condotto in sbarre, le componenti della sequenza diretta sono:

$$R_{db} = \frac{R_b}{1000} \cdot \frac{L_b}{1000}$$

La reattanza è invece:

$$X_{db} = \frac{X_b}{1000} \cdot \frac{L_b}{1000} \cdot \frac{f}{50}$$

Per le utenze con impedenza nota, le componenti della sequenza diretta sono i valori stessi di resistenza e reattanza dell'impedenza.

Per quanto riguarda i parametri alla sequenza omopolare, occorre distinguere tra conduttore di neutro e conduttore di protezione.

Per il conduttore di neutro si ottengono da quelli diretti tramite le:

$$R_{0cN} = R_{dc} + 3 \cdot R_{dcN}$$
$$X_{0cN} = 3 \cdot X_{dc}$$

Per il conduttore di protezione, invece, si ottiene:

$$R_{0cPE} = R_{dc} + 3 \cdot R_{dcPE}$$
$$X_{0cPE} = 3 \cdot X_{dc}$$

Dove le resistenze R_{dcN} e R_{dcPE} vengono calcolate come la R_{dc}.

Per le utenze in condotto in sbarre, le componenti della sequenza omopolare sono distinte tra conduttore di neutro e conduttore di protezione.

Per il conduttore di neutro si ha:

$$R_{0bN} = R_{db} + 3 \cdot R_{dbN}$$
$$X_{0bN} = 3 \cdot X_{db}$$

Per il conduttore di protezione viene utilizzato il parametro di reattanza dell'anello di guasto fornito dai costruttori:

$$R_{0bPE} = R_{db} + 3 \cdot R_{dbPE}$$

$$X_{0bPE} = X_{db} + 3 \cdot (X_{b-ring} - X_{db})$$

I parametri di ogni utenza vengono sommati con i parametri, alla stessa sequenza, dall'utenza a monte, espressi in $m\Omega$:

$$R_d = R_{dc} + R_{d-up}$$
 $X_d = X_{dc} + X_{d-up}$
 $R_{0N} = R_{0cN} + R_{0N-up}$
 $X_{0N} = X_{0cN} + X_{0N-up}$
 $R_{0PE} = R_{0cPE} + R_{0PE-up}$
 $X_{0PE} = X_{0cPE} + X_{0PE-up}$

Per le utenze in condotto in sbarre basta sostituire sbarra a cavo.

Ai valori totali vengono sommate anche le impedenze della fornitura.

Noti questi parametri vengono calcolate le impedenze (in $m\Omega$) di guasto trifase:

$$Z_{k \min} = \sqrt{R_d^2 + X_d^2}$$

Fase neutro (se il neutro è distribuito):

$$Z_{k1N \, min} = \frac{1}{3} \cdot \sqrt{(2 \cdot R_d + R_{0N})^2 + (2 \cdot X_d + X_{0N})^2}$$

Fase terra:

$$Z_{k1PE \min} = \frac{1}{3} \cdot \sqrt{\left(2 \cdot R_d + R_{0PE}\right)^2 + \left(2 \cdot X_d + X_{0PE}\right)^2}$$

Da queste si ricavano le correnti di cortocircuito trifase I_{kmax} , fase neutro I_{k1Nmax} , fase terra $I_{k1PEmax}$ e bifase I_{k2max} espresse in kA:

$$\begin{split} I_{k\; max} &= \frac{V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k\; min}} \\ I_{k1N\; max} &= \frac{V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1N\; min}} \\ I_{k1PE\; max} &= \frac{V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1PE\; min}} \\ I_{k2\; max} &= \frac{V_n}{2 \cdot Z_{k\; min}} \end{split}$$

Infine, dai valori delle correnti massime di guasto si ricavano i valori di cresta delle correnti:

$$\begin{split} I_p &= \kappa \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k \, \text{max}} \\ I_{p1N} &= k \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k1N \, max} \\ I_{p1PE} &= \kappa \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k1PE \, \text{max}} \\ I_{p2} &= \kappa \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k2 \, \text{max}} \end{split}$$

dove:

$$\kappa \approx 1.02 + 0.98 \cdot e^{-3 \cdot \frac{R_d}{X_d}}$$

Calcolo della corrente di cresta per guasto trifase secondo la norma IEC 61363-1: Electrical installations of ships. Se richiesto, I_p può essere calcolato applicando il metodo semplificato della norma riportato al paragrafo 6.2.5 Neglecting short-circuit current decay. Esso prevede l'utilizzo di un coefficiente k = 1.8 che tiene conto della massima asimmetria della corrente dopo il primo semiperiodo di guasto.

4.2.2 Calcolo delle correnti minime di cortocircuito

Il calcolo delle correnti di cortocircuito minime viene condotto come descritto nella norma CEI EN 60909-0 par 7.1.2 per quanto riguarda:

- guasti con contributo della fornitura e dei generatori. Il contributo dei generatori è in regime permanente per i guasti trifasi 'vicini', mentre per i guasti 'lontani' o asimmetrici si considera il contributo subtransitorio;
- la tensione nominale viene moltiplicata per il fattore di tensione C_{min} , che può essere 0.95 se $C_{max} = 1.05$, oppure 0.90 se $C_{max} = 1.10$ (Tab. 1 della norma CEI EN 60909-0); in media e alta tensione il fattore C_{min} è pari a 1;

Per la temperatura dei conduttori si può scegliere tra:

- il rapporto Cenelec R064-003, per cui vengono determinate le resistenze alla temperatura limite dell'isolante in servizio ordinario del cavo;
- la norma CEI EN 60909-0, che indica le temperature alla fine del guasto.

Le temperature sono riportate in relazione al tipo di isolamento del cavo, precisamente:

Isolante	Cenelec R064-003 [°C]	CEI EN 60909-0 [°C]
PVC	70	160
G	85	200
G5/G7/G10/EPR	90	250
HEPR	120	250
serie L rivestito	70	160
serie L nudo	105	160
serie H rivestito	70	160
serie H nudo	105	160

Da queste è possibile calcolare le resistenze alla sequenza diretta e omopolare alla temperatura relativa all'isolamento del cavo:

$$R_{d \max} = R_d \cdot (1 + \alpha \cdot \Delta T)$$

$$R_{0N max} = R_{0N} \cdot (1 + \alpha \cdot \Delta T)$$

$$R_{0PE\ max} = R_{0PE} \cdot (1 + \alpha \cdot \Delta T)$$

Queste, sommate alle resistenze a monte, danno le resistenze massime.

Valutate le impedenze mediante le stesse espressioni delle impedenze di guasto massime, si possono calcolare le correnti di cortocircuito trifase I_{k1min} e fase terra, espresse in kA:

$$\begin{split} I_{k \; min} &= \frac{0.95 \cdot V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k \; max}} \\ I_{k1N \; min} &= \frac{0.95 \cdot V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1N \; max}} \\ I_{k1PE \; min} &= \frac{0.95 \cdot V_n}{\sqrt{3} \cdot Z_{k1PE \; max}} \\ I_{k2 \; min} &= \frac{0.95 \cdot V_n}{2 \cdot Z_{k \; max}} \end{split}$$

4.2.3 Calcolo guasti bifase-neutro e bifase-terra

Riportiamo le formule utilizzate per il calcolo dei guasti. Chiamiamo con Z_d la impedenza diretta della rete, con Z_i l'impedenza inversa, e con Z_0 l'impedenza omopolare.

Nelle formule riportate in seguito, Z_0 corrisponde all'impedenza omopolare fase-neutro o fase-terra.

$$I_{k2} = \left| -j \cdot V_n \cdot \frac{Z_0 - \alpha Z_i}{Z_d \cdot Z_i + Z_d \cdot Z_0 + Z_i \cdot Z_0} \right|$$

e la corrente di picco:

$$I_{p2} = k \cdot \sqrt{2} \cdot I_{k2 \, \text{max}}$$

4.3 SCELTA DELLE PROTEZIONI

La scelta delle protezioni viene effettuata verificando le caratteristiche elettriche nominali delle condutture ed i valori di guasto; in particolare le grandezze che vengono verificate sono:

- corrente nominale, secondo cui si è dimensionata la conduttura;
- numero poli;
- tipo di protezione;
- tensione di impiego, pari alla tensione nominale dall'utenza;
- potere di interruzione, il cui valore dovrà essere superiore alla massima corrente di guasto a monte dell'utenza I_{km} max;
- taratura della corrente di intervento magnetico, il cui valore massimo per garantire la protezione contro i contatti indiretti (in assenza di differenziale) deve essere minore della minima corrente di guasto alla fine della linea (I_{mag} max).

4.3.1 Verifica della protezione a cortocircuito delle condutture

Secondo la norma 64-8 par.434.3 "Caratteristiche dei dispositivi di protezione contro i cortocircuiti.", le caratteristiche delle apparecchiature di protezione contro i cortocircuiti devono soddisfare a due condizioni:

il potere di interruzione non deve essere inferiore alla corrente di cortocircuito presunta nel punto di installazione (a meno di protezioni adeguate a monte);

la caratteristica di intervento deve essere tale da impedire che la temperatura del cavo non oltrepassi, in condizioni di guasto in un punto qualsiasi, la massima consentita.

La prima condizione viene considerata in fase di scelta delle protezioni. La seconda invece può essere tradotta nella relazione:

$$I^2 \cdot t \leq K^2 S^2$$

ossia in caso di guasto l'energia specifica sopportabile dal cavo deve essere maggiore o uguale a quella lasciata passare dalla protezione.

La norma CEI al par. 533.3 "Scelta dei dispositivi di protezioni contro i cortocircuiti" prevede pertanto un confronto tra le correnti di guasto minima (a fondo linea) e massima (inizio linea) con i punti di intersezione tra le curve. Le condizioni sono pertanto:

Le intersezioni sono due:

- $I_{ccmin} \ge I_{inters min}$ (quest'ultima riportata nella norma come I_a);
- I_{ccmax}≤ I_{inters max} (quest'ultima riportata nella norma come I_b).
- L'intersezione è unica o la protezione è costituita da un fusibile:
- Icomin > linters min.
- L'intersezione è unica e la protezione comprende un magnetotermico:
- I_{cc max} ≤ I_{inters max}.

Sono pertanto verificate le relazioni in corrispondenza del guasto, calcolato, minimo e massimo. Nel caso in cui le correnti di guasto escano dai limiti di esistenza della curva della protezione il controllo non viene eseguito.

Note:

La rappresentazione della curva del cavo è una iperbole con asintoti K²S² e la I_z dello stesso.

La verifica della protezione a cortocircuito eseguita dal programma consiste in una verifica qualitativa, in quanto le curve vengono inserite riprendendo i dati dai grafici di catalogo e non direttamente da dati di prova; la precisione con cui vengono rappresentate è relativa.

4.3.2 Verifica di selettività

È verificata la selettività tra protezioni mediante la sovrapposizione delle curve di intervento. I dati forniti dalla sovrapposizione, oltre al grafico sono:

Corrente I_a di intervento in corrispondenza ai massimi tempi di interruzione previsti dalla CEI 64-8: pertanto viene sempre data la corrente ai 5 s (valido per le utenze di distribuzione o terminali fisse) e la corrente ad un tempo determinato tramite la tabella 41A della CEI 64.8 par 413.1.3. Fornendo una fascia di intervento delimitata da una caratteristica limite superiore e una caratteristica limite inferiore, il tempo di intervento viene dato in corrispondenza alla caratteristica limite inferiore. Tali dati sono forniti per la protezione a monte e per quella a valle;

Tempo di intervento in corrispondenza della minima corrente di guasto alla fine dell'utenza a valle: minimo per la protezione a monte (determinato sulla caratteristica limite inferiore) e massimo per la protezione a valle (determinato sulla caratteristica limite superiore);

Rapporto tra le correnti di intervento magnetico: delle protezioni;

Relazione calcolo preliminare impianti

Corrente al limite di selettività: ossia il valore della corrente in corrispondenza all'intersezione tra la caratteristica limite superiore della protezione a valle e la caratteristica limite inferiore della protezione a monte (CEI 23.3 par 2.5.14).

Selettività: viene indicato se la caratteristica della protezione a monte si colloca sopra alla caratteristica della protezione a valle (totale) o solo parzialmente (parziale a sovraccarico se l'intersezione tra le curve si ha nel tratto termico).

Selettività cronometrica: con essa viene indicata la differenza tra i tempi di intervento delle protezioni in corrispondenza delle correnti di cortocircuito in cui è verificata.

Nelle valutazioni si deve tenere conto delle tolleranze sulle caratteristiche date dai costruttori.

Quando possibile, alla selettività grafica viene affiancata la selettività tabellare tramite i valori forniti dalle case costruttrici. I valori forniti corrispondono ai limiti di selettività in A relativi ad una coppia di protezioni poste una a monte dell'altra. La corrente di guasto minima a valle deve risultare inferiore a tale parametro per garantire la selettività.

Per la scelta delle protezioni in Sottostazione e in cabina generale di smistamento si rimanda allo schema unifilare di connessione.

4.4 FUNZIONAMENTO IN SOCCORSO

Se necessario, è verificata la rete o parte di essa in funzionamento in soccorso, quando la fornitura è disinserita e l'alimentazione è fornita da sorgenti alternative come generatori o UPS.

Vengono calcolate le correnti di guasto, la verifica delle protezioni con i nuovi parametri di alimentazione.

5 CALCOLO PRELIMINARE IMPIANTO DI TERRA

Lo scopo di questa sezione è riportare un calcolo preliminare del sistema di terra relativo all'impianto fotovoltaico 47,34 MWp, connesso alla rete tramite una linea 36 kV verso la SSE di raccolta condivisa tra diverse utenze. Sarà realizzato un nuovo impianto di terra che nel suo complesso dovrà risultare un unico elemento equipotenziale in tutti i suoi punti, perciò tutte le strutture e parti metalliche presenti nel sito dovranno essere connesse ad esso contemporaneamente.

5.1 DEFINIZIONI

- **Elettrodo ausiliario di terra**: elettrodo di terra con determinati vincoli progettuali/operativi. La sua funzione primaria può essere diversa dal condurre le correnti di guasto verso terra.
- **Elettrodo di terra**: conduttore interrato e usato per disperdere le correnti di guasto verso terra.
- **Elettrodo di terra primario**: elettrodo di terra progettato o adattato per scaricare le correnti di guasto verso terra secondo precisi profili di scarica richiesti (anche in maniera implicita) dal progetto di impianto.
- **Ground mat**: piastra metallica solida o sistema di conduttori nudi ravvicinati interconnessi tra loro e posizionati a basse profondità al di sopra di una rete di terra esistente al fine di introdurre una misura di protezione aggiuntiva, minimizzando il pericolo di esposizione a gradienti di tensione troppo elevati in luoghi in cui è segnalata un'elevata presenza di persone. Tipologie comuni di ground mat prevedono l'installazione di griglie metalliche sopra la superficie del terreno o immediatamente sotto la superficie.
- Ground potential rise (GPR): è il massimo potenziale che può instaurarsi tra la rete di terra e un punto posto a una certa distanza identificato come terra remota. Tale potenziale è calcolato attraverso il prodotto tra la massima corrente di guasto verso terra e la resistenza di terra del sistema. In condizioni normali, le apparecchiature elettriche messe a terra funzionano con un potenziale rispetto a quello della terra remota praticamente nullo; durante un guasto a terra, la parte di corrente di guasto dispersa verso terra provoca un aumento del potenziale del sistema di terra rispetto alla terra remota.
- Rete di terra: sistema orizzontale di elettrodi di terra che consiste in un numero di sbarre conduttrici interrate interconnesse fra loro. Fornisce un riferimento di tensione comune per dispositivi elettrici e strutture metalliche; inoltre limita i gradienti di tensione per tutta l'estensione della stessa. Normalmente la rete orizzontale è integrata con un certo numero di picchetti di terra e con gli elettrodi ausiliari di terra al fine di ridurre ulteriormente la resistenza totale di terra.
- Sistema di terra: comprende tutte le strutture di terra interconnesse in una specifica area.
- **Tensione di contatto**: differenza di potenziale tra il GPR e il potenziale del punto o superficie in cui una persona è contemporaneamente in piedi e a contatto con una struttura messa a terra.
- **Tensione di contatto metal-to-metal**: differenza di potenziale che si può creare tra due oggetti o strutture metalliche di cui una persona può entrare a contatto contemporaneamente con mani o piedi.
- **Tensione di maglia**: è la massima tensione che si può instaurare all'interno di una maglia della rete di terra.
- **Tensioni di passo**: La differenza di potenziale in un tratto convenzionale di un metro corrispondente alla distanza che una persona può colmare con i piedi senza toccare nessun altro oggetto collegato a terra.

5.2 INFORMAZIONI PRELIMINARI

L'impianto fotovoltaico sarà così configurato ed avrà i seguenti livelli di tensione ed i relativi stati del neutro:

- **Livello tensione**: Distribuzione interna a 36 kV a neutro isolato nei tratti compresi tra la cabina di raccolta (non oggetto della presente progettazione) e la cabina generale di smistamento e tra quest'ultima e le cabine di trasformazione di ciascun sottocampo;
- **Livello BT (AC)**: Distribuzione fino a 1000 Vac interna ai sottocampi con distribuzione trifase + neutro TN-S.
- **Livello BT (DC)**: Distribuzione a 1500 Vdc interna ai sottocampi con entrambi i poli isolati da terra (sistema flottante).

Le informazioni considerate in merito alla corrente di guasto verso terra e al relativo tempo di intervento sono:

- Massima corrente di guasto trifase lato 36 kV (Ik): < 25 kA
- Tempo di intervento delle protezioni per guasto trifase: 0,3 s
- Massima corrente di guasto monofase verso terra (IG): < 144 A (contributo capacitivo della linea 36 kV)
- Tempo di intervento delle protezioni per guasto monofase a terra: <0,9 s

In merito alla risoluzione del guasto con il solo impianto di terra (che dovrebbe avere una resistenza di terra estremamente bassa); andranno verificate le tensioni di contatto per individuare le aree più a rischio dell'impianto.

La resistività del terreno ipotizzata alla profondità di posa dell'impianto di terra ha un valore di circa 200 Ω m. Tale valore andrà verificato nella successiva fase progettuale attraverso un'indagine geotecnica in sito.

Considerando i dati citati, il tempo di intervento impone un limite al massimo gradiente di tensione interno al sito pari a 120 V per un tempo di tenuta del guasto < 0,9 s (CEI EN 50522, Fig.4).

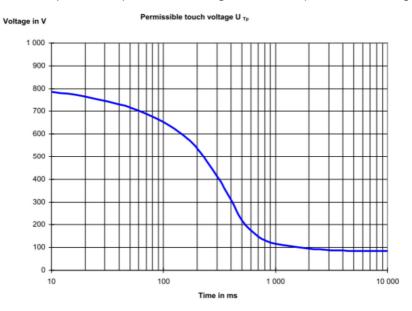


Figura 5.1: Massima tensione ammissibile (CEI EN 50522, Fig.4).

Tale limite, confrontato con la tensione totale di terra UT (cioè con il GPR) impone una resistenza di terra minima di progetto RT per la risoluzione dei guasti a 36 kV di:

$$R_T = U_T/I_G = 120/500 = 0.24 \Omega$$

Data la resistività del terreno assunta, pari a 200 Ω m e data l'estensione dell'area di impianto, la resistenza totale dell'impianto di terra da realizzare sarà sicuramente inferiore a tale limite (si rimanda al calcolo effettuato nei paragrafi successivi).

5.3 TIPOLOGIA DI DISPERSORI DI TERRA

Si riportano di seguito le formule utilizzate per il calcolo della resistenza di terra di diversi dispersori, nelle quali si tiene conto del tipo di terreno.

Impostata la resistività ρ del terreno, per ogni tipo di dispersore si devono inserire i parametri che lo definiscono.

Parametri:

- lunghezza L;
- raggio del picchetto a;
- distanza tra picchetti d;
- profondità s;
- raggio del filo a;
- raggio anello r;
- raggio piastra r;
- lunghezze lati dispersori rettangolari a, b;
- numero conduttori per lato na, nb.

Tipologie di dispersori:

1) Picchetto verticale



per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_T = \frac{\rho}{2 \cdot \pi \cdot L} \cdot \left(\ln \frac{4 \cdot L}{a} - 1 \right)$$

2) Due picchetti verticali



per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_T = \frac{\rho}{4 \cdot \pi \cdot L} \cdot \left(\ln \frac{4 \cdot L}{a} - 1 \right) + \frac{\rho}{4 \cdot \pi \cdot d} \cdot \left(1 - \frac{L^2}{3 \cdot d^2} + \frac{2 \cdot L^4}{5 \cdot d^4} \dots \right)$$

La formula ha il vincolo: d>L.

3) Due picchetti verticali vicini



per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_{T} = \frac{\rho}{4 \cdot \pi \cdot L} \cdot \left(\ln \frac{4 \cdot L}{a} + \ln \frac{4 \cdot L}{d} - 2 + \frac{d}{2 \cdot L} - \frac{d^{2}}{16 \cdot L^{2}} + \frac{d^{4}}{512 \cdot L^{4}} \dots \right)$$

Vincolo: d<L.

4) Dispersore lineare



per avere s, il valore s' inserito in Ampère deve essere moltiplicato per 2: s=2*s'; per avere L, il valore L' inserito in Ampère deve essere diviso per 2: L=L'/2; per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_{T} = \frac{\rho}{4 \cdot \pi \cdot L} \cdot \left(\ln \frac{4 \cdot L}{a} + \ln \frac{4 \cdot L}{s} - 2 + \frac{s}{2 \cdot L} - \frac{s^{2}}{16 \cdot L^{2}} + \frac{s^{4}}{512 \cdot L^{4}} \dots \right)$$

Vincolo: s'<L'.

5) Dispersore angolare



per avere s, il valore s' inserito in Ampère deve essere moltiplicato per 2: s=2*s'; per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_T = \frac{\rho}{4 \cdot \pi \cdot L} \cdot \left(\ln \frac{2 \cdot L}{a} + \ln \frac{2 \cdot L}{s} - 0.2373 + 0.2146 \cdot \frac{s}{L} + 0.1035 \cdot \frac{s^2}{L^2} \dots \right)$$

Vincolo: s'<L

6) Stella a tre punte



per avere s, il valore s' inserito in Ampère deve essere moltiplicato per 2: s=2*s';

per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_T = \frac{\rho}{6 \cdot \pi \cdot L} \cdot \left(\ln \frac{2 \cdot L}{a} + \ln \frac{2 \cdot L}{s} + 1.071 - 0.209 \cdot \frac{s}{L} + 0.238 \cdot \frac{s^2}{L^2} \dots \right)$$

Vincolo: s'<L.

7) Stella a quattro punte



per avere s, il valore s' inserito in Ampère deve essere moltiplicato per 2: s=2*s'; per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_T = \frac{\rho}{8 \cdot \pi \cdot L} \cdot \left(\ln \frac{2 \cdot L}{a} + \ln \frac{2 \cdot L}{s} + 2.912 - 1.071 \cdot \frac{s}{L} + 0.645 \cdot \frac{s^2}{L^2} \dots \right)$$

Vincolo: s'<L.

8) Stella a sei punte



per avere s, il valore s' inserito in Ampère deve essere moltiplicato per 2: s=2*s'; per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_T = \frac{\rho}{12 \cdot \pi \cdot L} \cdot \left(\ln \frac{2 \cdot L}{a} + \ln \frac{2 \cdot L}{s} + 6,851 - 3.128 \cdot \frac{s}{L} + 1.758 \cdot \frac{s^2}{L^2} \dots \right)$$

Vincolo: s'<L.

9) Stella a otto punte



per avere s, il valore s' inserito in Ampère deve essere moltiplicato per 2: s=2*s'; per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_T = \frac{\rho}{16 \cdot \pi \cdot L} \cdot \left(\ln \frac{2 \cdot L}{a} + \ln \frac{2 \cdot L}{s} + 10.98 - 5.51 \cdot \frac{s}{L} + 3.26 \cdot \frac{s^2}{L^2} \dots \right)$$

Vincolo: s'<L.

10) Dispersore ad anello



per avere s, il valore s' inserito in Ampère deve essere moltiplicato per 2: s=2*s'; per avere a, il valore a' (diametro) inserito in Ampère deve essere diviso per 2: a=a'/2.

$$R_T = \frac{\rho}{4 \cdot \pi^2 \cdot r} \cdot \left(\ln \frac{8 \cdot r}{a} + \ln \frac{8 \cdot r}{s} \right)$$

11) Piastra rotonda orizzontale



per avere s, il valore s' inserito in Ampère deve essere moltiplicato per 2: s=2*s';

$$R_T = \frac{\rho}{8 \cdot r} + \frac{\rho}{4 \cdot \pi \cdot s} \cdot \left(1 - \frac{7}{12} \frac{r^2}{s^2} + \frac{33}{40} \frac{r^4}{s^4} \dots \right)$$

Vincolo: r<2*s'.

12) Piastra rotonda verticale



per avere s, il valore s' inserito in Ampère deve essere moltiplicato per 2: s=2*s'.

$$R_T = \frac{\rho}{8 \cdot r} + \frac{\rho}{4 \cdot \pi \cdot s} \cdot \left(1 + \frac{7}{24} \frac{r^2}{s^2} + \frac{99}{320} \frac{r^4}{s^4} \dots \right)$$

Vincolo: r<s'.

13) Piastra rettangolare verticale



$$R_T = \frac{\rho}{4} \cdot \sqrt{\frac{\pi}{a \cdot b}}$$

14) Dispersore ad anello rettangolare



$$R_T = \frac{\rho}{a+b}$$

15) Maglia rettangolare



$$R_T = \rho \cdot \left(\frac{1}{4 \cdot r} + \frac{1}{\Sigma I}\right)$$

con

 $\Sigma I = nb \cdot b + na \cdot a$ lunghezza totale dei conduttori costituenti la rete.

$$r = \sqrt{\frac{a \cdot b}{\pi}}$$

(I riferimenti bibliografici delle formule sono: Lorenzo Fellin, Complementi di impianti elettrici, CUSL; M. Montalbetti, L'impianto di messa a terra, Editoriale Delfino, Milano).

5.4 CALCOLI DELL'ESTENSIONE DELL'IMPIANTO DI TERRA

5.4.1 Analisi della rete di terra

Il nuovo impianto fotovoltaico si estenderà su una superficie recintata di circa 53.6 ha.

A servizio dello stesso verrà realizzato un nuovo impianto di terra, pertanto prima di procedere alla realizzazione dello stesso, occorrerà verificare la natura del suolo e la resistività.

Quest'ultima è influenzata da diversi fattori quali:

- Tipo di terreno
- Stratificazione
- Temperatura
- Composizione chimica e concentrazione di sali disciolti
- Presenza di metalli e/o tubazioni in cls
- Umidità del terreno

L'obiettivo ideale è ottenere una resistenza di terra tale per cui qualsiasi guasto verso terra interno all'impianto non generi tensioni pericolose per le persone.

L'estensione dell'impianto di terra dovrà essere realizzata attraverso una griglia di dispersori disposti orizzontalmente e chiusi ad anello; tale griglia dovrà ricoprire l'intera area di impianto.

Il dispersore utilizzato dovrà essere corda di rame nuda con una sezione minima pari a:

$$S_{min} = \sqrt{\frac{I^2 \cdot t}{K_c^2}} = \sqrt{\frac{500^2 \cdot 10}{228^2}} = << 50 \text{ mm}^2$$

dove:

- I è la massima corrente di guasto verso terra lato 36 kV espressa in Ampère;
- t è il tempo di intervento della protezione 36 kV in secondi
- K_c è il coefficiente per conduttori nudi non in contatto con materiali danneggiabili (per range di temperatura 30-500°C);

Sebbene S_{min} risulti molto piccola, in questa fase di progettazione preliminare, si è scelta una sezione minima 50 mm^2 .

Per la posa dei dispersori verrà sfruttato il passaggio cavi 36 kV e DC interno all'impianto; l'area di impianto così magliata, dovrà essere poi chiusa ad anello.

Verranno collegati alla rete di terra anche i pali dei tracker (nelle sezioni in cui è previsto l'utilizzo di strutture su palo). In riferimento alla recinzione tutti i tratti che ricadono all'interno della maglia di terra globale dovranno essere collegati a terra; i tratti esterni alla maglia globale andranno invece isolati da terra. In tali tratti deve essere garantita una distanza minima tra recinzione e struttura di sostegno dei moduli di almeno 5 metri.

Al completamento dell'impianto andrà valutata la resistenza tra le parti e/o strutture metalliche non direttamente connesse a terra e la terra stessa: se tali resistenze sono inferiori ai 1000 Ω allora occorre collegare tali parti e/o strutture all'impianto di terra.

Considerando l'estensione dell'impianto e la lunghezza dei suoi lati, si è stimato il seguente valore di resistenza di terra considerando un dispersore equivalente per ciascuna macrosezione di impianto di tipo magliato rettangolare (di estensione pari a quella maggiormente estesa) secondo la seguente relazione:

$$r = \sqrt{\frac{a \cdot b}{\pi}} R_T = \rho \cdot \left(\frac{1}{4 \cdot r} + \frac{1}{\Sigma I}\right)$$

e le seguenti caratteristiche per ciascuna macrosezione:

macrosezione C. 2 - C. 3

- Tipo di dispersore: maglia rettangolare

Tipo di terreno, altre arenarie: 200 Ω ·m (valore assunto da verificare nelle successive fasi di

progetto)
- Lato A: 840 m
- Lato B: 450 m
- N. conduttori lato A: 5
- N. conduttori lato B: 5

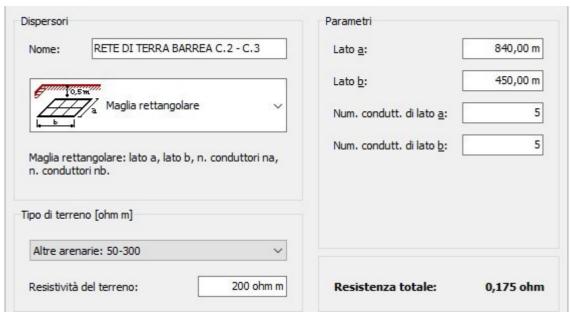


Figura 5.2A: Calcolo della resistenza di terra di impianto – macro sezione C.2-C.3

Secondo quanto sopra si ipotizza un valore di resistenza di terra per la macrosezione in oggetto pari a $0,175~\Omega$.

macrosezione C. 1

- Tipo di dispersore: maglia rettangolare

- Tipo di terreno, altre arenarie: 200 Ω ·m (valore assunto da verificare nelle successive fasi di

progetto)

Lato A: 205 m
Lato B: 690 m
N. conduttori lato A: 2
N. conduttori lato B: 7

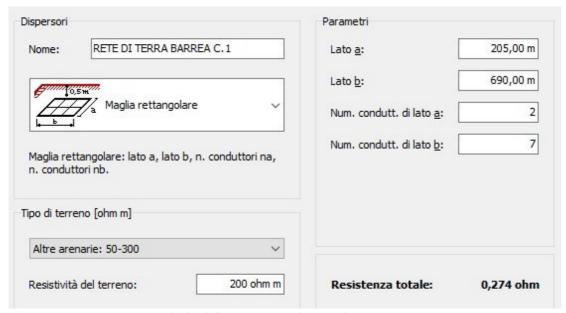


Figura 5.3B: Calcolo della resistenza di terra di impianto – macro sezione C.1

Secondo quanto sopra si ipotizza un valore di resistenza di terra per la macrosezione in oggetto pari a 0.274Ω .

Relazione calcolo preliminare impianti

macrosezione C. 4

- Tipo di dispersore: maglia rettangolare

Tipo di terreno, altre arenarie: 200 Ω·m (valore assunto da verificare nelle successive fasi di

progetto)

Lato A: 160 m
Lato B: 420 m
N. conduttori lato A: 2
N. conduttori lato B: 4

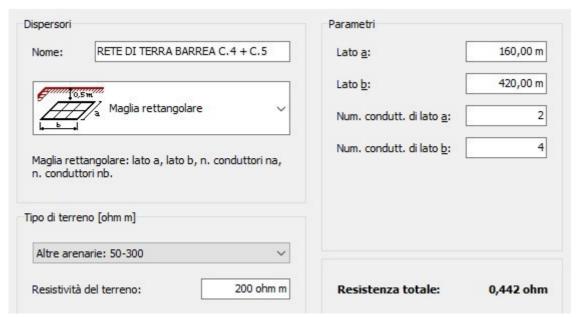


Figura 5.4C: Calcolo della resistenza di terra di impianto – macrosezione C.4+C.5

Secondo quanto sopra si ipotizza un valore di resistenza di terra per la macrosezione in oggetto pari a $0,442~\Omega$.

Collegando i tre impianti si ottiene una resistenza di terra complessiva pari a:

Rt =
$$0.086 \Omega$$

Tale calcolo, riferito alla fase definitiva di progetto, andrà verificato in fase di progettazione esecutiva. A valle di quest'ultima e della realizzazione dell'impianto andranno in ogni caso eseguiti i rilievi delle tensioni di contatto all'interno dell'area al fine di individuare le aree soggette a maggior rischio (presenza di gradienti di tensione elevati).

5.4.2 Risoluzione Guasto 36 kV

La distribuzione 36 kV essendo a neutro isolato permette di avere correnti di guasto verso terra ridotte rispetto al livello di tensione AT (dell'ordine delle centinaia di ampere).

Assumendo che la resistenza di terra sia pari a Rt = 0,086 Ω e che il guasto sia risolto dall'interruttore in un tempo superiore ai 10 s, al massimo gradiente di tensione interno al sito pari a 120 V (CEI EN 50522, Fig. 4) il guasto verso terra lato 36 kV è risolto se la massima corrente di guasto verso terra è inferiore a:

Dove 120 V è la massima tensione ammissibile per un tempo pari a 0,9 s e 0,086 Ω è la resistenza di terra Rt

Nel caso in esame il sistema è a neutro isolato, ove in condizioni ordinarie l'impedenza che collega ciascun conduttore di linea con la terra è dovuta alla capacità dei conduttori verso terra. Tale circostanza genera correnti capacitive che costituiscono un sistema equilibrato, genericamente di valore modesto, ma proporzionali al tipo e alla lunghezza della linea, cavo o aerea oltre alla tensione di linea.

Tipicamente la corrente ordinaria capacitiva Igcavo per linee in cavo è data dalla formula

$$Ig_{cavo} = V * 0,2 * L_{cavo}$$

- V = tensione nominale della rete (kV)
- L_{cavo} = lunghezza totale delle linee in cavo (km) (connessione + interne al campo fotovoltaico): circa 20 km

Pertanto nel caso in esame il contributo capacitivo della corrente di guasto sarà pari a circa 144 A.

Tale valore è inferiore a 1400 A stimati, pertanto il guasto verso terra lato 36 kV risulta risolto.

Rimane confermata la necessità di effettuare la verifica delle tensioni di contatto su tutte le masse presenti in impianto con resistenza verso terra superiore a 1000Ω .

In relazione all'ipotesi di guasto, gli schermi dei cavi 36 kV dovranno essere messi a terra nel rispetto delle norme CEI.

5.4.3 Risoluzione guasto BT (AC current)

La distribuzione BT in corrente alternata prevede la porzione di impianto compresa tra il trasformatore 36 kV/BT e l'inverter all'interno delle Power Station e trasformatori BT/BT per l'alimentazione delle utenze ausiliarie di impianto. Entrambi i trasformatori presenti in cabina hanno il centro stella del livello BT messo a terra, perciò le condizioni sono analoghe al livello di tensione 36 kV con correnti di guasto verso terra elevate e non risolvibili dall'impianto di terra. Pertanto, al fine di garantire la protezione delle persone da tensioni potenzialmente pericolose occorre, prima della messa in esercizio dell'impianto, procedere con le misure di contatto, per l'identificazione delle zone d'impianto potenzialmente più a rischio.

5.4.4 Protezione contro i contatti diretti ed indiretti

Le misure di protezione mediante isolamento delle parti attive e mediante involucri o barriere sono intese a fornire una protezione totale contro i contatti diretti.

La protezione del suddetto tipo di contatto sarà quindi assicurata dai provvedimenti seguenti:

- copertura completa delle parti attive a mezzo di isolamento rimovibile solo con la distruzione di quest'ultimo;
- parti attive poste dentro involucri tali da assicurare il grado di protezione adeguato al tipo di ambiente in cui sono installate.

La protezione dai contatti indiretti avrà come principio base l'interruzione automatica dell'alimentazione e, pertanto, il collegamento equipotenziale di tutte le masse metalliche che, per un difetto dell'isolamento primario possano assumere un potenziale pericoloso (UT > 50 V), unitamente all'estinzione del guasto tramite apertura del dispositivo di protezione a monte della zona in cui si è manifestato il guasto. A tal fine occorre che il valore della resistenza di terra e l'intervento del dispositivo di protezione siano tra loro coordinati affinché l'estinzione del guasto avvenga entro i limiti previsti dalle norme vigenti in materia.

Impianto Agrivoltaico Collegato alla RTN 47,34 MW

Relazione calcolo preliminare impianti

La protezione contro i contatti indiretti, pur essendo eseguibile mediante impiego di dispositivi a massima corrente in quanto gli impianti sono realizzati con tipologia distributiva TN-S verrà comunque realizzata - al fine di rendere ancora più tempestivi gli interventi delle protezioni - mediante l'installazione di dispositivi a corrente differenziale installati a monte delle linee terminali e la connessione all'impianto di terra esistente. I conduttori di protezione saranno collegati all'impianto di terra globale mediante installazione di un conduttore PE che dalle barre di terra dei quadri collegherà tali masse e le masse estranee ivi presenti al collettore di terra generale di cabina.

L'impedenza dell'anello di guasto moltiplicata per la massima corrente di guasto, dovrà essere sempre inferiore alla tensione massima ammissibile U_T .

La protezione contro i contatti indiretti in caso di guasto a terra nei sistemi di distribuzione TN-S è prevista con collegamento a terra delle masse e interruttori differenziali ad alta sensibilità (0,03 A, 0,3 A, 0,5 A), al fine di rispettare le condizioni di sicurezza indicata dalle norme CEI 64-8 in 413.1.4.2.

5.4.5 Risoluzione guasto BT (DC current)

Nella distribuzione DC (dal modulo fino all'inverter) è previsto un sistema con entrambi i poli flottanti (sistema isolato); il primo guasto verso terra è conseguentemente a corrente nulla. Nel caso in cui il primo guasto non fosse rilevato e si verificasse un secondo guasto verso terra, si creerebbero correnti di guasto verso terra dell'ordine di svariati kA, non risolvibili dall'impianto di terra in quanto sarebbe necessaria una resistenza di terra 36 kV molto bassa, difficilmente raggiungibile.

Pertanto, al fine di proteggere il sistema e limitare le tensioni di contatto (indicate nella CEI EN 50522) entrambi i poli DC di tutte le stringhe dovranno monitorati costantemente attraverso un controllo dell'isolamento verso terra. Tale controllo avviene attraverso due soglie di allarme:

Una prima soglia (normalmente impostata intorno ai 30 k Ω) al di sotto della quale verrà prodotto un segnale di allarme al sistema SCADA;

Una seconda soglia (normalmente impostata intorno ai $10 \text{ k}\Omega$) al di sotto del quale verranno prodotti un segnale di allarme al sistema SCADA e un allarme visibile e udibile in control room.

Il sistema di controllo dell'isolamento deve essere operativo sempre e in ogni condizione.

Secondo l'indicazione degli standard, il primo guasto deve essere chiaramente segnalato e dev'essere tempestivamente risolto; nel caso in cui si verifichi un secondo guasto devono intervenire necessariamente i fusibili lato DC per la protezione dell'impianto contro le sovracorrenti.

6 SCARICHE ATMOSFERICHE

Per la verifica della protezione dell'impianto in oggetto contro le sovratensioni di origine atmosferica deve essere effettuata una valutazione del rischio che tiene conto di:

- Numero all'anno di fulmini su una determinate struttura o area;
- Probabilità che tale evento possa causare danni;
- Danno economico medio in relazione ai danni avvenuti.

La valutazione del rischio è quindi influenzata dalla tipologia di impianto di riferimento e dalle apparecchiature presenti al suo interno.

L'impianto in questione è composto quasi interamente da strutture metalliche collegate direttamente all'impianto di terra, per questo motivo il rischio da fulminazione è minimo. La configurazione dell'impianto adottata prevede l'utilizzo a tutti i livelli di tensione di scaricatori per la protezione dell'impianto contro le sovratensioni. L'impianto pertanto è definito autoprotetto.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +CGS.QCGS-GENERALE CABINA

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza: Distribuzione generica 40600 kW Potenza nominale: Sistema distribuzione: Alta Coefficiente: Collegamento fasi: 3F 40600 kW 50 Hz Potenza dimensionamento: Frequenza ingresso: Corrente di impiego Ib: 651,1 A Pot. trasferita a monte: 40600 kVA Potenza totale: 43648 kVA Fattore di potenza: Tensione nominale: 36000 V Potenza disponibile: 3048 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	25 kA	Ip2:	53,5 kA
Ikv max a valle:	25 kA	Ik2min:	19,7 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,1 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	25 kA	Ip1ft:	0,753 kA
Ip:	61,7 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	22,7 kA	Zk min:	914,5 mohm
Ik2ftmax:	21,7 kA	Zk max:	914,5 mohm
Ip2ft:	53,5 kA	Zk1ftmin:	75003 mohm
Ik2ftmin:	19,7 kA	Zk1ftmax:	75003 mohm
Ik2max:	21,7 kA		

Protezione

Tipo protezione: 50-51
Corrente nominale protez.: 700 A Potere di interruzione PdI: n.d.
Numero poli: 3 Norma: n.d.
Classe d'impiego: n.d.



Data: 25/07/2022

Alta

Identificazione

Sigla utenza:

+CGS.QCGS-RAMO 1

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza: Distribuzione generica

Potenza nominale: 5900 kW Sistema distribuzione:

Coefficiente: Collegamento fasi: 3F Potenza dimensionamento: 5900 kW Frequenza ingresso: 50 Hz Corrente di impiego Ib: 94,6 A Pot. trasferita a monte: 5900 kVA 8106 kVA Fattore di potenza: Potenza totale: Tensione nominale: 36000 V Potenza disponibile: 2206 kVA

Cav

Formazione: 3x(1x95)

Tipo posa: L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio)

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): XLPE Coefficiente di declassamento totale: 0,7

CEI 11-17 (Utente 1) 7,639E+07 A2s Tabella posa: K2S2 conduttore fase: **ALLUMINIO** 0,382 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: 1600 m Caduta di tensione totale a Ib: 0,382 % Lunghezza linea: Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C

Corrente ammissibile neutro:

Coefficiente di prossimità:

n.d.

Temperatura cavo a Ib:

Temperatura cavo a In:

71,6 °C

Coefficiente di temperatura: 1 Coordinamento Ib<=In<=Iz: 94,6<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 25 kA Ip2: 53,5 kA 20,4 kA Ikv max a valle: Ik2min: 15,8 kA Imagmax (magnetica massima): 277,4 A Ik1ftmax: 0,305 kA 0,753 kA Ik max: 20,4 kA Ip1ft: Ip: 61,7 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 18,3 kA Ik min: Zk min: 1123 mohm Ik2ftmax: 17,7 kA 1139 mohm Zk max: Ip2ft: 53,5 kA Zk1ftmin: 74908 mohm Ik2ftmin: 15,8 kA Zk1ftmax: 74914 mohm Ik2max: 17,6 kA

Protezione

Tipo protezione: **50-51-51N-67N**

Corrente nominale protez.:

130 A

Taratura differenziale:

0 A

Numero poli:

3 Potere di interruzione PdI:

n.d.

Classe d'impiego:

n.d.

Norma:

n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza:

+CGS.QCGS-RAMO 2

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza: Distribuzione generica

Potenza nominale: 5900 kW Sistema distribuzione: Alta Coefficiente: 1 Collegamento fasi: 3F Potenza dimensionamento: 5900 kW Frequenza ingresso: 50 H

Potenza dimensionamento:5900 kWFrequenza ingresso:50 HzCorrente di impiego Ib:94,6 APot. trasferita a monte:5900 kVAFattore di potenza:1Potenza totale:8106 kVATensione nominale:36000 VPotenza disponibile:2206 kVA

Cavi

Formazione: 3x(1x95)

Tipo posa: L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio)

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 **CEI 11-17 (Utente 1)** 7,639E+07 A2s Tabella posa: K2S2 conduttore fase: **ALLUMINIO** 0,478 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: 2000 m Caduta di tensione totale a Ib: 0,478 % Lunghezza linea: Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C

Corrente ammissibile neutro: n.d. Temperatura cavo a Ib: 52 °C
Coefficiente di prossimità: Temperatura cavo a In: 71,6 °C

Coefficiente di temperatura: 1 Coordinamento Ib<=In<=Iz: 94,6<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 25 kA Ip2: 53,5 kA 19,4 kA Ikv max a valle: Ik2min: 15 kA 0,305 kA Imagmax (magnetica massima): 277,5 A Ik1ftmax: Ik max: 19,4 kA 0,753 kA Ip1ft: Ip: 61,7 kA Ik1ftmin: 0,278 kA 17,3 kA Ik min: Zk min: 1178 mohm Ik2ftmax: 16,8 kA 1201 mohm Zk max: Ip2ft: 53,5 kA Zk1ftmin: 74884 mohm Ik2ftmin: 15 kA Zk1ftmax: 74892 mohm Ik2max: 16,8 kA

Protezione

Tipo protezione: 50-51-51N-67N

Corrente nominale protez.: 130 A Taratura differenziale: 0 A
Numero poli: 3 Potere di interruzione PdI: n.d.
Classe d'impiego: n.d. Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Alta

50 Hz

3F

Identificazione

Sigla utenza:

+CGS.QCGS-RAMO 3

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Tipologia utenza: Distribuzione generica

Potenza nominale: 6800 kW

Coefficiente: Potenza dimensionamento: 6800 kW Corrente di impiego Ib: 109,1 A Fattore di potenza: Tensione nominale:

Frequenza ingresso: Pot. trasferita a monte: 6800 kVA 8106 kVA Potenza totale: 36000 V Potenza disponibile: 1306 kVA

Sistema distribuzione:

Collegamento fasi:

Formazione: 3x(1x95)

L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio) Tipo posa:

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 7,639E+07 A2s Tabella posa: **CEI 11-17 (Utente 1)** K²S² conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.317 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: 1150 m Caduta di tensione totale a Ib: 0,317 % Lunghezza linea:

Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C Corrente ammissibile neutro: Temperatura cavo a Ib: 59,3 °C 71.6 °C Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In:

Coefficiente di temperatura: Coordinamento Ib<=In<=Iz: 109,1<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 25 kA Ip2: 53,5 kA Ikv max a valle: 19,1 kA Ik2min: 14,2 kA Imagmax (magnetica massima): 277,2 A Ik1ftmax: 0,305 kA Ik max: 19,1 kA 0,753 kA Ip1ft: Ip: 61,7 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 16,4 kA Ik min: Zk min: 1200 mohm Ik2ftmax: 16,5 kA 1267 mohm Zk max: Ip2ft: 53,5 kA Zk1ftmin: 74953 mohm Ik2ftmin: 14,3 kA Zk1ftmax: 74967 mohm Ik2max: 16,5 kA

Protezione

50-51-51N-67N Tipo protezione: Corrente nominale protez.: 130 A Taratura differenziale:

0 A Potere di interruzione PdI: n.d. Numero poli: 3 Classe d'impiego: n.d. Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

+CGS.QCGS-RAMO 4 Sigla utenza:

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Tipologia utenza: Distribuzione generica Potenza nominale: 5900 kW Sistema distribuzione: Alta Coefficiente: Collegamento fasi: 3F Potenza dimensionamento: 5900 kW Frequenza ingresso: 50 Hz Corrente di impiego Ib: 94,6 A Pot. trasferita a monte: 5900 kVA 8106 kVA Fattore di potenza: Potenza totale: 36000 V Potenza disponibile: 2206 kVA

Tensione nominale:

Formazione: 3x(1x95)

L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio) Tipo posa:

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 7,639E+07 A2s Tabella posa: **CEI 11-17 (Utente 1)** K2S2 conduttore fase: **ALLUMINIO** 0,323 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: 1350 m Caduta di tensione totale a Ib: 0,323 % Lunghezza linea: Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C Corrente ammissibile neutro: n.d. Temperatura cavo a Ib: 52 °C

71,6 °C Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In:

Coefficiente di temperatura: Coordinamento Ib<=In<=Iz: 94,6<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 25 kA Ip2: 53,5 kA Ikv max a valle: 21 kA Ik2min: 16,4 kA Imagmax (magnetica massima): 277,4 A Ik1ftmax: 0,305 kA Ik max: 0,753 kA 21 kA Ip1ft: Ip: 61,7 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 18,9 kA 1089 mohm Ik min: Zk min: Ik2ftmax: 18,2 kA 1101 mohm Zk max: Ip2ft: 53,5 kA Zk1ftmin: 74923 mohm Ik2ftmin: 16,4 kA Zk1ftmax: 74928 mohm 18,2 kA Ik2max:

Protezione

50-51-51N-67N Tipo protezione: Corrente nominale protez.: 130 A Taratura differenziale: 0 A Numero poli: Potere di interruzione PdI: n.d. 3 Classe d'impiego: n.d. Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza:

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

+CGS.QCGS-RAMO 5

Tipologia utenza: Distribuzione generica Potenza nominale: 6800 kW

Coefficiente: Potenza dimensionamento: 6800 kW Corrente di impiego Ib: 109,1 A Fattore di potenza: Tensione nominale: 36000 V

Sistema distribuzione: Alta Collegamento fasi: 3F Frequenza ingresso: 50 Hz Pot. trasferita a monte: 6800 kVA 8106 kVA Potenza totale: Potenza disponibile: 1306 kVA

Formazione: 3x(1x95)

L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio) Tipo posa:

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 7,639E+07 A2s Tabella posa: **CEI 11-17 (Utente 1)** K2S2 conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.427 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: 1550 m Caduta di tensione totale a Ib: 0,427 % Lunghezza linea: Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C Corrente ammissibile neutro: n.d. Temperatura cavo a Ib: 59,3 °C

71.6 °C Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In: Coefficiente di temperatura: Coordinamento Ib<=In<=Iz: 109,1<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 25 kA Ip2: 53,5 kA Ikv max a valle: 20,5 kA Ik2min: 15,9 kA Imagmax (magnetica massima): 277,4 A Ik1ftmax: 0,305 kA Ik max: 20,5 kA Ip1ft: 0,753 kA Ip: 61,7 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 18,4 kA Ik min: Zk min: 1116 mohm Ik2ftmax: 17,8 kA 1131 mohm Zk max: Ip2ft: 53,5 kA Zk1ftmin: 74911 mohm Ik2ftmin: 15,9 kA Zk1ftmax: 74917 mohm Ik2max: 17,7 kA

Protezione

50-51-51N-67N Tipo protezione: Corrente nominale protez.: 130 A Taratura differenziale:

0 A Potere di interruzione PdI: n.d. Numero poli: 3 Classe d'impiego: n.d. Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza:

+CGS.QCGS-RAMO 6

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza: Distribuzione generica

Potenza nominale: **5900 kW**

Coefficiente: 1
Potenza dimensionamento: 5900 kW
Corrente di impiego Ib: 94,6 A
Fattore di potenza: 1
Tensione nominale: 36000 V

Sistema distribuzione:

Collegamento fasi:

Frequenza ingresso:

Pot. trasferita a monte:

Potenza totale:

Potenza disponibile:

8106 kVA

2206 kVA

Cavi

Formazione: 3x(1x95)

Tipo posa: L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio)

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 **CEI 11-17 (Utente 1)** 7,639E+07 A2s Tabella posa: K2S2 conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.155 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: Caduta di tensione totale a Ib: 0,155 % Lunghezza linea: 650 m Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C Corrente ammissibile neutro: n.d. Temperatura cavo a Ib: 52 °C

Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In: 71,6 °C

Coefficiente di temperatura: 1 Coordinamento Ib<=In<=Iz: 94,6<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 25 kA Ip2: 53,5 kA Ikv max a valle: 23 kA Ik2min: 18 kA 0,305 kA Imagmax (magnetica massima): 277,3 A Ik1ftmax: Ik max: 0,753 kA 23 kA Ip1ft: Ip: 61,7 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 20,8 kA 995,8 mohm Ik min: Zk min: Ik2ftmax: 19,9 kA 1000 mohm Zk max: Ip2ft: 53,5 kA Zk1ftmin: 74964 mohm Ik2ftmin: Zk1ftmax: 74967 mohm 18 kA 19,9 kA Ik2max:

Protezione

Tipo protezione: **50-51-51N-67N**

Corrente nominale protez.:

130 A

Numero poli:
Classe d'impiego:

130 A

Taratura differenziale:
Potere di interruzione PdI:
n.d.

Norma:
n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza:

+CGS.QCGS-RAMO 7

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza: Distribuzione generica

Potenza nominale: 3400 kW

Coefficiente: 1
Potenza dimensionamento: 3400 kW
Corrente di impiego Ib: 54,5 A
Fattore di potenza: 1
Tensione nominale: 36000 V

Collegamento fasi: 3F
Frequenza ingresso: 50 Hz
Pot. trasferita a monte: 3400 kVA
Potenza totale: 8106 kVA
Potenza disponibile: 4706 kVA

Alta

Sistema distribuzione:

Cav

Formazione: 3x(1x95)

Tipo posa: L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio)

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 CEI 11-17 (Utente 1) 7,639E+07 A2s Tabella posa: K2S2 conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.028 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: 200 m 0,028 % Lunghezza linea: Caduta di tensione totale a Ib: Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C Corrente ammissibile neutro: n.d. Temperatura cavo a Ib: 37,3 °C

Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In: 71,6 °C
Coefficiente di temperatura: 1 Coordinamento Ib<=In<=Iz: 54,5<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 25 kA Ip2: 53,5 kA Ikv max a valle: 24,3 kA Ik2min: 19,2 kA Imagmax (magnetica massima): 277,2 A Ik1ftmax: 0,305 kA 0,753 kA Ik max: 24,3 kA Ip1ft: Ip: 61,7 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 939 mohm Ik min: 22,1 kA Zk min: Ik2ftmax: 21,1 kA 939,9 mohm Zk max: Ip2ft: 53,5 kA Zk1ftmin: 74991 mohm Ik2ftmin: 19,2 kA Zk1ftmax: 74992 mohm Ik2max: 21,1 kA

Protezione

Tipo protezione: **50-51-51N-67N**

Corrente nominale protez.: 130 A Taratura differenziale: 0 A
Numero poli: 3 Potere di interruzione PdI: n.d.
Classe d'impiego: n.d. Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: Denominazione 1: +RAMO 1.POWER STATION C.1.1-ARRIVO

Denominazione 2: Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	5900 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	5900 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	94,6 A	Pot. trasferita a monte:	5900 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	2206 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	20,4 kA	Ip2:	36,4 kA
Ikv max a valle:	20,4 kA	Ik2min:	15,8 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,4 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	20,4 kA	Ip1ft:	0,629 kA
Ip:	42 kA	İk1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	18,3 kA	Zk min:	1123 mohm
Ik2ftmax:	17,7 kA	Zk max:	1139 mohm
Ip2ft:	36,4 kA	Zk1ftmin:	74908 mohm
Ik2ftmin:	15,8 kA	Zk1ftmax:	74914 mohm
Ik2max	17.6 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.



Potenza disponibile:

Data: 25/07/2022

4706 kVA

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 1.POWER STATION C.1.1-PARTENZA

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

imormazioni aggiantive/110

Tipologia utenza: Distribuzione generica

Potenza nominale: 3400 kW Sistema distribuzione: Alta Coefficiente: Collegamento fasi: 3F Potenza dimensionamento: 3400 kW Frequenza ingresso: 50 Hz Corrente di impiego Ib: 54,5 A Pot. trasferita a monte: 3400 kVA 8106 kVA Fattore di potenza: Potenza totale:

Tensione nominale:

Cavi

Formazione: 3x(1x95)

Tipo posa: L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio)

36000 V

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 **CEI 11-17 (Utente 1)** 7,639E+07 A2s Tabella posa: K²S² conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.028 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: 200 m Caduta di tensione totale a Ib: 0,41 % Lunghezza linea: Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C Corrente ammissibile neutro: n.d. Temperatura cavo a Ib: 37,3 °C

Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In: 71,6 °C

Coefficiente di temperatura: 1 Coordinamento Ib<=In<=Iz: 54,5<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 20,4 kA Ip2: 36,4 kA 19,9 kA Ikv max a valle: Ik2min: 15,4 kA 0,305 kA Imagmax (magnetica massima): 277,5 A Ik1ftmax: Ik max: 19,9 kA 0,629 kA Ip1ft: Ip: 42 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 17,8 kA 1150 mohm Ik min: Zk min: Ik2ftmax: 17,2 kA Zk max: 1169 mohm 36,4 kA Ip2ft: Zk1ftmin: 74896 mohm Ik2ftmin: 15,4 kA Zk1ftmax: 74903 mohm 17,2 kA Ik2max:

Protezione

Corrente nominale protez.: 130 A Corrente sovraccarico Ins: 130 A

Numero poli: 3 Potere di interruzione PdI: n.d.

Classe d'impiego: n.d. Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 1.POWER STATION C.1.1-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Terminale generica			
Potenza nominale:	2500 kW	Collegamento fasi:	3F	
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Potenza dimensionamento:	2500 kW	Pot. trasferita a monte:	2500 kVA	
Corrente di impiego Ib:	40,1 A	Potenza totale:	2806 kVA	
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	305,9 kVA	
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1	
Sistema distribuzione:	Alta			

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	20,4 kA	Ip2:	36,4 kA
Ikv max a valle:	20,4 kA	Ik2min:	15,8 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,4 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	20,4 kA	Ip1ft:	0,629 kA
Ip:	42 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
İk min:	18,3 kA	Zk min:	1123 mohm
Ik2ftmax:	17,7 kA	Zk max:	1139 mohm
Ip2ft:	36,4 kA	Zk1ftmin:	74908 mohm
ik2ftmin:	15,8 kA	Zk1ftmax:	74914 mohm
Ik2max:	17,6 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	45 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: Denominazione 1: +RAMO 1.POWER STATION C.1.2-ARRIVO

Denominazione 2: Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	3400 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	4706 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,9 kA	Ip2:	35 kA
Ikv max a valle:	19,9 kA	Ik2min:	15,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,5 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	19,9 kA	Ip1ft:	0,62 kA
Ip:	40,4 kA	ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	17,8 kA	Zk min:	1150 mohm
Ik2ftmax:	17,2 kA	Zk max:	1169 mohm
Ip2ft:	35 kA	Zk1ftmin:	74896 mohm
ik2ftmin:	15,4 kA	Zk1ftmax:	74903 mohm
Ik2max:	17,2 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 1.POWER STATION C.1.2-PARTENZA

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica			
Potenza nominale:	0 kW	Sistema distribuzione:	Alta	
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F	
Potenza dimensionamento:	0 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Potenza reattiva:	0 kVAR	Pot. trasferita a monte:	0 kVA	
Corrente di impiego Ib:	0 A	Potenza totale:	8106 kVA	
Fattore di potenza:	0,9	Potenza disponibile:	8106 kVA	
Tensione nominale:	36000 V			

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,9 kA	Ip2:	35 kA
Ikv max a valle:	19,9 kA	Ik2min:	15,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,5 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	19,9 kA	Ip1ft:	0,62 kA
Ip:	40,4 kA	İk1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	17,8 kA	Zk min:	1150 mohm
Ik2ftmax:	17,2 kA	Zk max:	1169 mohm
Ip2ft:	35 kA	Zk1ftmin:	74896 mohm
ik2ftmin:	15,4 kA	Zk1ftmax:	74903 mohm
Tk2mav:	17 2 kA		

Corrente nominale protez.:	225 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

14	Δn	+++	icaz	IOH	0

Sigla utenza: +RAMO 1.POWER STATION C.1.2-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Terminale generica			
Potenza nominale:	3400 kW	Collegamento fasi:	3F	
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA	
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Potenza totale:	3741 kVA	
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	341,2 kVA	
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1	
Sistema distribuzione:	Alta			

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,9 kA	Ip2:	35 kA
Ikv max a valle:	19,9 kA	Ik2min:	15,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,5 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	19,9 kA	Ip1ft:	0,62 kA
Ip:	40,4 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	17,8 kA	Zk min:	1150 mohm
Ik2ftmax:	17,2 kA	Zk max:	1169 mohm
Ip2ft:	35 kA	Zk1ftmin:	74896 mohm
ik2ftmin:	15,4 kA	Zk1ftmax:	74903 mohm
Ik2max:	17,2 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	60 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 2.POWER STATION C.1.3-ARRIVO

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	5900 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	5900 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	94,6 A	Pot. trasferita a monte:	5900 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	2206 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,4 kA	Ip2:	33,6 kA
	•	•	•
Ikv max a valle:	19,4 kA	Ik2min:	15 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,5 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	19,4 kA	Ip1ft:	0,611 kA
Ip:	38,8 kA	Ik1ftmin:	0,278 kA
Ik min:	17,3 kA	Zk min:	1178 mohm
Ik2ftmax:	16,8 kA	Zk max:	1201 mohm
Ip2ft:	33,7 kA	Zk1ftmin:	74884 mohm
Ik2ftmin:	15 kA	Zk1ftmax:	74892 mohm
Ik2max:	16,8 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

+RAMO 2.POWER STATION C.1.3-PARTENZA Sigla utenza:

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Tipologia utenza: Distribuzione generica Potenza nominale: 2500 kW Sistema distribuzione: Alta Coefficiente: Collegamento fasi: 3F Potenza dimensionamento: 2500 kW Frequenza ingresso: 50 Hz Corrente di impiego Ib: 40,1 A Pot. trasferita a monte: 2500 kVA 8106 kVA Fattore di potenza: Potenza totale: 36000 V Potenza disponibile: 5606 kVA

Tensione nominale:

Formazione: 3x(1x95)

L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio) Tipo posa:

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 **CEI 11-17 (Utente 1)** 7,639E+07 A2s Tabella posa: K²S² conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.02 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib:

200 m Caduta di tensione totale a Ib: 0,498 % Lunghezza linea: Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C Corrente ammissibile neutro: n.d. Temperatura cavo a Ib: 34 °C 71,6 °C Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In:

Coefficiente di temperatura: Coordinamento Ib<=In<=Iz: 40,1<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 19,4 kA Ip2: 33,6 kA 18,9 kA Ikv max a valle: Ik2min: 14,6 kA Imagmax (magnetica massima): 277,6 A Ik1ftmax: 0,305 kA Ik max: 18,9 kA Ip1ft: 0,611 kA Ip: 38,8 kA Ik1ftmin: 0,278 kA 1207 mohm Ik min: 16,9 kA Zk min: Ik2ftmax: 16,4 kA Zk max: 1232 mohm Ip2ft: 33,7 kA Zk1ftmin: 74872 mohm Ik2ftmin: 14,6 kA Zk1ftmax: 74880 mohm 16,4 kA Ik2max:

Protezione

130 A 130 A Corrente nominale protez.: Corrente sovraccarico Ins: Numero poli: Potere di interruzione PdI: n.d. n.d. Classe d'impiego: Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 2.POWER STATION C.1.3-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Terminale generica			
Potenza nominale:	3400 kW	Collegamento fasi:	3F	
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA	
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Potenza totale:	3741 kVA	
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	341,2 kVA	
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1	
Sistema distribuzione:	Alta			

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,4 kA	Ip2:	33,6 kA
Ikv max a valle:	19,4 kA	Ik2min:	15 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,5 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	19,4 kA	Ip1ft:	0,611 kA
Ip:	38,8 kA	Ik1ftmin:	0,278 kA
Ik min:	17,3 kA	Zk min:	1178 mohm
Ik2ftmax:	16,8 kA	Zk max:	1201 mohm
Ip2ft:	33,7 kA	Zk1ftmin:	74884 mohm
Ik2ftmin:	15 kA	Zk1ftmax:	74892 mohm
Ik2max:	16,8 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	60 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: Denominazione 1: +RAMO 2.POWER STATION C.1.4-ARRIVO

Denominazione 2: Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	2500 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	2500 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	40,1 A	Pot. trasferita a monte:	2500 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	5606 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	18,9 kA	Ip2:	32,4 kA	
Ikv max a valle:	18,9 kA	Ik2min:	14,6 kA	
Imagmax (magnetica massima):	277,6 A	Ik1ftmax:	0,305 kA	
Ik max:	18,9 kA	Ip1ft:	0,603 kA	
Ip:	37,4 kA	İk1ftmin:	0,278 kA	
Ik min:	16,9 kA	Zk min:	1207 mohm	
Ik2ftmax:	16,4 kA	Zk max:	1232 mohm	
Ip2ft:	32,5 kA	Zk1ftmin:	74872 mohm	
Ik2ftmin:	14,6 kA	Zk1ftmax:	74880 mohm	
Ik2max:	16,4 kA			

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 2.POWER STATION C.1.4-PARTENZA

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	0 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	0 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Potenza reattiva:	0 kVAR	Pot. trasferita a monte:	0 kVA
Corrente di impiego Ib:	0 A	Potenza totale:	8106 kVA
Fattore di potenza:	0,9	Potenza disponibile:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V		

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	18,9 kA	Ip2:	32,4 kA
Ikv max a valle:	18,9 kA	Ik2min:	14,6 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,6 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	18,9 kA	Ip1ft:	0,603 kA
Ip:	37,4 kA	Ik1ftmin:	0,278 kA
Ik min:	16,9 kA	Zk min:	1207 mohm
Ik2ftmax:	16,4 kA	Zk max:	1232 mohm
Ip2ft:	32,5 kA	Zk1ftmin:	74872 mohm
ik2ftmin:	14,6 kA	Zk1ftmax:	74880 mohm
Ik2max:	16,4 kA		

Corrente nominale protez.:	225 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 2.POWER STATION C.1.4-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Informazioni aggiuntive/Note 2

Utenza

Terminale generica Tipologia utenza: 2500 kW Potenza nominale: Collegamento fasi: 3F Frequenza ingresso: 50 Hz Coefficiente: 2500 kW Pot. trasferita a monte: 2500 kVA Potenza dimensionamento: Corrente di impiego Ib: 40,1 A Potenza totale: 2806 kVA Fattore di potenza: Potenza disponibile: 305,9 kVA Tensione nominale: 36000 V

Tensione nominale: 36000 V Numero carichi utenza: 1
Sistema distribuzione: Alta

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	18,9 kA	Ip2:	32,4 kA
Ikv max a valle:	18,9 kA	Ik2min:	14,6 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,6 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	18,9 kA	Ip1ft:	0,603 kA
Ip:	37,4 kA	ik1ftmin:	0,278 kA
İk min:	16,9 kA	Zk min:	1207 mohm
Ik2ftmax:	16,4 kA	Zk max:	1232 mohm
Ip2ft:	32,5 kA	Zk1ftmin:	74872 mohm
ik2ftmin:	14,6 kA	Zk1ftmax:	74880 mohm
Ik2max:	16,4 kA		

Tipo protezione:	50-51			
Corrente nominale protez.:	45 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Numero poli:	3	Norma:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.			



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: Denominazione 1: +RAMO 3.POWER STATION C.2.1-ARRIVO

Denominazione 2: Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	6800 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	6800 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	109,1 A	Pot. trasferita a monte:	6800 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	1306 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,1 kA	Ip2:	28,5 kA	
Ikv max a valle:	19,1 kA	Ik2min:	14,2 kA	
Imagmax (magnetica massima):	277,2 A	Ik1ftmax:	0,305 kA	
Ik max:	19,1 kA	Ip1ft:	0,526 kA	
Ip:	32,9 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA	
Ik min:	16,4 kA	Zk min:	1200 mohm	
Ik2ftmax:	16,5 kA	Zk max:	1267 mohm	
Ip2ft:	28,5 kA	Zk1ftmin:	74953 mohm	
ik2ftmin:	14,3 kA	Zk1ftmax:	74967 mohm	
Ik2max:	16,5 kA			

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 3.POWER STATION C.2.1-PARTENZA

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza: Distribuzione generica Potenza nominale: 3400 kW Sistema distribuzione: Alta Coefficiente: Collegamento fasi: 3F Potenza dimensionamento: 3400 kW Frequenza ingresso: 50 Hz Corrente di impiego Ib: 54,5 A Pot. trasferita a monte: 3400 kVA

Corrente di impiego Ib: 54,5 A Pot. trasferita a monte: 3400 kVA
Fattore di potenza: 1 Potenza totale: 8106 kVA
Tensione nominale: 36000 V Potenza disponibile: 4706 kVA

Cav

Formazione: **3x(1x95)**Tipo posa: L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio)

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Coefficiente di deglessamente tetale: 0.7

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 **CEI 11-17 (Utente 1)** 7,639E+07 A2s Tabella posa: K²S² conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.034 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: Caduta di tensione totale a Ib: 0,351 % Lunghezza linea: 250 m Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C

Corrente ammissibile neutro: n.d. Temperatura cavo a Ib: 37,3 °C Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In: 71,6 °C

Coefficiente di temperatura: 1 Coordinamento Ib<=In<=Iz: 54,5<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 19,1 kA Ip2: 28,5 kA 18,5 kA Ikv max a valle: Ik2min: 13,7 kA Imagmax (magnetica massima): 277,3 A Ik1ftmax: 0,305 kA Ik max: 18,5 kA 0,526 kA Ip1ft: Ip: 32,9 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 15,8 kA Ik min: Zk min: 1238 mohm Ik2ftmax: 16 kA Zk max: 1312 mohm Ip2ft: 28,5 kA Zk1ftmin: 74938 mohm Ik2ftmin: 13,8 kA Zk1ftmax: 74954 mohm Ik2max: 16 kA

Protezione

Corrente nominale protez.: 130 A Corrente sovraccarico Ins: 130 A

Numero poli: 3 Potere di interruzione PdI: n.d.

Classe d'impiego: n.d. Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

14	antiti	cazione
тu	CIIUII	Cazione

Sigla utenza: +RAMO 3.POWER STATION C.2.1-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Terminale generica		
Potenza nominale:	3400 kW	Collegamento fasi:	3F
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Potenza totale:	3741 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	341,2 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1
Sistema distribuzione:	Alta		

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,1 kA	Ip2:	28,5 kA
Ikv max a valle:	19,1 kA	Ik2min:	14,2 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,2 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	19,1 kA	Ip1ft:	0,526 kA
Ip:	32,9 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	16,4 kA	Zk min:	1200 mohm
Ik2ftmax:	16,5 kA	Zk max:	1267 mohm
Ip2ft:	28,5 kA	Zk1ftmin:	74953 mohm
ik2ftmin:	14,3 kA	Zk1ftmax:	74967 mohm
Ik2max:	16,5 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	60 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 3.POWER STATION C.2.6-ARRIVO

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica			
Potenza nominale:	3400 kW	Sistema distribuzione:	Alta	
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F	
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA	
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA	
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	4706 kVA	

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ip2: Ik2min:	27,4 kA
Ik2min	
INCIIIII.	13,7 kA
Ik1ftmax:	0,305 kA
Ip1ft:	0,522 kA
Ik1ftmin:	0,277 kA
Zk min:	1238 mohm
Zk max:	1312 mohm
Zk1ftmin:	74938 mohm
Zk1ftmax:	74954 mohm
	Ik1ftmax: Ip1ft: Ik1ftmin: Zk min: Zk max: Zk1ftmin:

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 3.POWER STATION C.2.6-PARTENZA

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica			
Potenza nominale:	0 kW	Sistema distribuzione:	Alta	
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F	
Potenza dimensionamento:	0 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Potenza reattiva:	0 kVAR	Pot. trasferita a monte:	0 kVA	
Corrente di impiego Ib:	0 A	Potenza totale:	8106 kVA	
Fattore di potenza:	0,9	Potenza disponibile:	8106 kVA	
Tensione nominale:	36000 V			

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	18,5 kA	Ip2:	27,4 kA
Ikv max a valle:	18,5 kA	Ik2min:	13,7 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,3 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	18,5 kA	Ip1ft:	0,522 kA
Ip:	31,6 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
İk min:	15,8 kA	Zk min:	1238 mohm
Ik2ftmax:	16 kA	Zk max:	1312 mohm
Ip2ft:	27,4 kA	Zk1ftmin:	74938 mohm
ik2ftmin:	13,8 kA	Zk1ftmax:	74954 mohm
Ik2max:	16 kA		

Corrente nominale protez.:	225 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 3.POWER STATION C.2.6-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Terminale generica Tipologia utenza: 3400 kW Potenza nominale: Collegamento fasi: Frequenza ingresso: 50 Hz Coefficiente: 3400 kW Pot. trasferita a monte: 3400 kVA Potenza dimensionamento: Corrente di impiego Ib: 54,5 A Potenza totale: 3741 kVA Fattore di potenza: Potenza disponibile: 341,2 kVA Tensione nominale: 36000 V Numero carichi utenza:

Sistema distribuzione: Alta

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	18,5 kA	Ip2:	27,4 kA
Ikv max a valle:	18,5 kA	Ik2min:	13,7 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,3 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	18,5 kA	Ip1ft:	0,522 kA
Ip:	31,6 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	15,8 kA	Zk min:	1238 mohm
Ik2ftmax:	16 kA	Zk max:	1312 mohm
Ip2ft:	27,4 kA	Zk1ftmin:	74938 mohm
ik2ftmin:	13,8 kA	Zk1ftmax:	74954 mohm
Ik2may	16 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	60 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza:
Denominazione 1:

+RAMO 4.POWER STATION C.2.2-ARRIVO

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	5900 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	5900 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	94,6 A	Pot. trasferita a monte:	5900 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	2206 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	21 kA	Ip2:	38,3 kA
Ikv max a valle:	21 kA	Ik2min:	16,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,4 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	21 kA	Ip1ft:	0,643 kA
Ip:	44,2 kA	İk1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	18,9 kA	Zk min:	1089 mohm
Ik2ftmax:	18,2 kA	Zk max:	1101 mohm
Ip2ft:	38,4 kA	Zk1ftmin:	74923 mohm
ik2ftmin:	16,4 kA	Zk1ftmax:	74928 mohm
Ik2max:	18.2 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.



Data: 25/07/2022

5606 kVA

Identificazione

+RAMO 4.POWER STATION C.2.2-PARTENZA Sigla utenza:

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Tipologia utenza: Distribuzione generica Potenza nominale: 2500 kW Sistema distribuzione: Alta Coefficiente: Collegamento fasi: 3F Potenza dimensionamento: 2500 kW Frequenza ingresso: 50 Hz Corrente di impiego Ib: 40,1 A Pot. trasferita a monte: 2500 kVA 8106 kVA

Fattore di potenza: Potenza totale: Tensione nominale: 36000 V Potenza disponibile:

Formazione: 3x(1x95) L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio) Tipo posa:

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 **CEI 11-17 (Utente 1)** 7,639E+07 A2s Tabella posa: K²S² conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.025 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: Caduta di tensione totale a Ib: 0,348 % Lunghezza linea: 250 m Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C

n.d. Corrente ammissibile neutro: Temperatura cavo a Ib: 34 °C 71,6 °C Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In:

Coefficiente di temperatura: Coordinamento Ib<=In<=Iz: 40,1<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 21 kA Ip2: 38,3 kA 20,4 kA Ikv max a valle: Ik2min: 15,8 kA Imagmax (magnetica massima): 277,4 A Ik1ftmax: 0,305 kA Ik max: 0,643 kA 20,4 kA Ip1ft: Ip: 44,2 kA Ik1ftmin: 0,277 kA Ik min: 18,3 kA Zk min: 1123 mohm Ik2ftmax: 17,7 kA Zk max: 1139 mohm Ip2ft: 38,4 kA Zk1ftmin: 74908 mohm Ik2ftmin: 15,8 kA Zk1ftmax: 74914 mohm Ik2max: 17,6 kA

Protezione

130 A 130 A Corrente nominale protez.: Corrente sovraccarico Ins: Numero poli: Potere di interruzione PdI: n.d. n.d. Classe d'impiego: Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

+RAMO 4.POWER STATION C.2.2-TRASFORMATORE Sigla utenza:

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1:

Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Terminale generica		
Potenza nominale:	3400 kW	Collegamento fasi:	3F
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Potenza totale:	3741 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	341,2 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1
Sistema distribuzione:	Alta		

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	21 kA	Ip2:	38,3 kA
Ikv max a valle:	21 kA	Ik2min:	16,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,4 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	21 kA	Ip1ft:	0,643 kA
Ip:	44,2 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	18,9 kA	Zk min:	1089 mohm
Ik2ftmax:	18,2 kA	Zk max:	1101 mohm
Ip2ft:	38,4 kA	Zk1ftmin:	74923 mohm
Ik2ftmin:	16,4 kA	Zk1ftmax:	74928 mohm
Ik2may	18 2 kA		

Tipo protezione:	50-51			
Corrente nominale protez.:	60 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Numero poli:	3	Norma:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.			



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza:
Denominazione 1:

+RAMO 4.POWER STATION C.2.5-ARRIVO

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	2500 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	2500 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	40,1 A	Pot. trasferita a monte:	2500 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	5606 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	20,4 kA	Ip2:	36,4 kA
Ikv max a valle:	20,4 kA	Ik2min:	15,8 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,4 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	20,4 kA	Ip1ft:	0,629 kA
Ip:	42 kA	ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	18,3 kA	Zk min:	1123 mohm
Ik2ftmax:	17,7 kA	Zk max:	1139 mohm
Ip2ft:	36,4 kA	Zk1ftmin:	74908 mohm
Ik2ftmin:	15,8 kA	Zk1ftmax:	74914 mohm
Ik2max:	17,6 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 4.POWER STATION C.2.5-PARTENZA

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica			
Potenza nominale:	0 kW	Sistema distribuzione:	Alta	
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F	
Potenza dimensionamento:	0 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Potenza reattiva:	0 kVAR	Pot. trasferita a monte:	0 kVA	
Corrente di impiego Ib:	0 A	Potenza totale:	8106 kVA	
Fattore di potenza:	0,9	Potenza disponibile:	8106 kVA	
Tensione nominale:	36000 V			

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	20,4 kA	Ip2:	36,4 kA
Ikv max a valle:	20,4 kA	Ik2min:	15,8 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,4 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	20,4 kA	Ip1ft:	0,629 kA
Ip:	42 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	18,3 kA	Zk min:	1123 mohm
Ik2ftmax:	17,7 kA	Zk max:	1139 mohm
Ip2ft:	36,4 kA	Zk1ftmin:	74908 mohm
ik2ftmin:	15,8 kA	Zk1ftmax:	74914 mohm
Ik2max:	17,6 kA		

Corrente nominale protez.:	225 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

14	Δn	*:*:	icaz	IOF	0

Sigla utenza: +RAMO 4.POWER STATION C.2.5-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Terminale generica			
Potenza nominale:	2500 kW	Collegamento fasi:	3F	
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Potenza dimensionamento:	2500 kW	Pot. trasferita a monte:	2500 kVA	
Corrente di impiego Ib:	40,1 A	Potenza totale:	2806 kVA	
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	305,9 kVA	
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1	
Sistema distribuzione:	Alta			

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	20,4 kA	Ip2:	36,4 kA
Ikv max a valle:	20,4 kA	Ik2min:	15,8 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,4 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	20,4 kA	Ip1ft:	0,629 kA
Ip:	42 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	18,3 kA	Zk min:	1123 mohm
Ik2ftmax:	17,7 kA	Zk max:	1139 mohm
Ip2ft:	36,4 kA	Zk1ftmin:	74908 mohm
Ik2ftmin:	15,8 kA	Zk1ftmax:	74914 mohm
Ik2max:	17,6 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	45 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: Denominazione 1: +RAMO 5.POWER STATION C.2.3-ARRIVO

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	6800 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	6800 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	109,1 A	Pot. trasferita a monte:	6800 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	1306 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	20,5 kA	Ip2:	36,7 kA
Ikv max a valle:	20,5 kA	Ik2min:	15,9 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,4 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	20,5 kA	Ip1ft:	0,632 kA
Ip:	42,4 kA	İk1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	18,4 kA	Zk min:	1116 mohm
Ik2ftmax:	17,8 kA	Zk max:	1131 mohm
Ip2ft:	36,8 kA	Zk1ftmin:	74911 mohm
Ik2ftmin:	15,9 kA	Zk1ftmax:	74917 mohm
Ik2max:	17,7 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 5.POWER STATION C.2.3-PARTENZA

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:

Potenza nominale:

3400 kW

Sistema distribuzione:

Alta

Coefficiente:

1 Collegamento fasi:

Potenza dimensionamento:

3400 kW

Frequenza ingresso:

50 Hz

Corrente di impiego Ib:

Pot trasferita a monte:

3400 kVA

Corrente di impiego Ib: 54,5 A Pot. trasferita a monte: 3400 kVA
Fattore di potenza: 1 Potenza totale: 8106 kVA
Tensione nominale: 36000 V Potenza disponibile: 4706 kVA

Cav

Formazione: 3x(1x95)
Tipo posa: L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio)

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7 **CEI 11-17 (Utente 1)** 7,639E+07 A2s Tabella posa: K²S² conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.034 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: Caduta di tensione totale a Ib: 0,461 % Lunghezza linea: 250 m Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C

Corrente ammissibile neutro:

Coefficiente di prossimità:

150,7 A (Alcinto)

Temperatura cavo a Ib:

37,3 °C

Temperatura cavo a In:

71,6 °C

Coefficiente di temperatura: 1 Coordinamento Ib<=In<=Iz: 54,5<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 20,5 kA Ip2: 36,7 kA Ikv max a valle: 19,9 kA Ik2min: 15,4 kA 0,305 kA Imagmax (magnetica massima): 277,5 A Ik1ftmax: Ik max: 19,9 kA 0,632 kA Ip1ft: Ip: 42,4 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 1150 mohm Ik min: 17,8 kA Zk min: Ik2ftmax: 17,2 kA Zk max: 1169 mohm Ip2ft: 36,8 kA Zk1ftmin: 74896 mohm 15,4 kA Ik2ftmin: Zk1ftmax: 74903 mohm 17,2 kA Ik2max:

Protezione

Corrente nominale protez.: 130 A Corrente sovraccarico Ins: 130 A

Numero poli: 3 Potere di interruzione PdI: n.d.

Classe d'impiego: n.d. Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 5.POWER STATION C.2.3-TRASFORMATORE

Alta

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Sistema distribuzione:

Tipologia utenza:	Terminale generica			
Potenza nominale:	3400 kW	Collegamento fasi:	3F	
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA	
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Potenza totale:	3741 kVA	
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	341,2 kVA	
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1	

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	20,5 kA	Ip2:	36,7 kA
Ikv max a valle:	20,5 kA	Ik2min:	15,9 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,4 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	20,5 kA	Ip1ft:	0,632 kA
Ip:	42,4 kA	İk1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	18,4 kA	Zk min:	1116 mohm
Ik2ftmax:	17,8 kA	Zk max:	1131 mohm
Ip2ft:	36,8 kA	Zk1ftmin:	74911 mohm
Ik2ftmin:	15,9 kA	Zk1ftmax:	74917 mohm
Ik2max:	17.7 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	60 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: Denominazione 1: +RAMO 5.POWER STATION C.2.4-ARRIVO

Denominazione 2: Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	3400 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	4706 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,9 kA	Ip2:	35 kA
Ikv max a valle:	19,9 kA	Ik2min:	15,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,5 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	19,9 kA	Ip1ft:	0,62 kA
Ip:	40,4 kA	ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	17,8 kA	Zk min:	1150 mohm
Ik2ftmax:	17,2 kA	Zk max:	1169 mohm
Ip2ft:	35 kA	Zk1ftmin:	74896 mohm
Ik2ftmin:	15,4 kA	Zk1ftmax:	74903 mohm
Ik2max:	17,2 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	•
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 5.POWER STATION C.2.4-PARTENZA
Denominazione 1:

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	0 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	0 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Potenza reattiva:	0 kVAR	Pot. trasferita a monte:	0 kVA
Corrente di impiego Ib:	0 A	Potenza totale:	8106 kVA
Fattore di potenza:	0,9	Potenza disponibile:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V		

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,9 kA	Ip2:	35 kA
Ikv max a valle:	19,9 kA	Ik2min:	15,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,5 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	19,9 kA	Ip1ft:	0,62 kA
Ip:	40,4 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
ik min:	17,8 kA	Zk min:	1150 mohm
Ik2ftmax:	17,2 kA	Zk max:	1169 mohm
Ip2ft:	35 kA	Zk1ftmin:	74896 mohm
ik2ftmin:	15,4 kA	Zk1ftmax:	74903 mohm
Ik2max:	17,2 kA		

Corrente nominale protez.:	225 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 5.POWER STATION C.2.4-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Terminale generica			
Potenza nominale:	3400 kW	Collegamento fasi:	3F	
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz	
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA	
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Potenza totale:	3741 kVA	
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	341,2 kVA	
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1	
Sistema distribuzione:	Alta			

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	19,9 kA	Ip2:	35 kA
Ikv max a valle:	19,9 kA	Ik2min:	15,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,5 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	19,9 kA	Ip1ft:	0,62 kA
Ip:	40,4 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	17,8 kA	Zk min:	1150 mohm
Ik2ftmax:	17,2 kA	Zk max:	1169 mohm
Ip2ft:	35 kA	Zk1ftmin:	74896 mohm
ik2ftmin:	15,4 kA	Zk1ftmax:	74903 mohm
Ik2max:	17,2 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	60 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza:

+RAMO 6.POWER STATION C.3.2-ARRIVO

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	5900 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	5900 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	94,6 A	Pot. trasferita a monte:	5900 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	2206 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	23 kA	Ip2:	45 kA
Ikv max a valle:	23 kA	Ik2min:	18 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,3 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	23 kA	Ip1ft:	0,69 kA
Ip:	51,9 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
ik min:	20,8 kA	Zk min:	995,8 mohm
Ik2ftmax:	19,9 kA	Zk max:	1000 mohm
Ip2ft:	45 [°] kA	Zk1ftmin:	74964 mohm
ik2ftmin:	18 kA	Zk1ftmax:	74967 mohm
Ik2max:	19,9 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.



Data: 25/07/2022

5606 kVA

Identificazione

+RAMO 6.POWER STATION C.3.2-PARTENZA Sigla utenza:

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Tipologia utenza: Distribuzione generica Potenza nominale: 2500 kW Sistema distribuzione: Alta Coefficiente: Collegamento fasi: 3F Potenza dimensionamento: 2500 kW Frequenza ingresso: 50 Hz Corrente di impiego Ib: 40,1 A Pot. trasferita a monte: 2500 kVA 8106 kVA Fattore di potenza: Potenza totale:

Potenza disponibile:

Tensione nominale:

Formazione: 3x(1x95)

L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio) Tipo posa:

36000 V

Disposizione posa:

Designazione cavo ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm

Isolante (fase+neutro+PE): Coefficiente di declassamento totale: **XLPE** 0,7

CEI 11-17 (Utente 1) 7,639E+07 A2s Tabella posa: K²S² conduttore fase: **ALLUMINIO** 0.026 % Materiale conduttore: Caduta di tensione parziale a Ib: 260 m Caduta di tensione totale a Ib: 0,182 % Lunghezza linea: Corrente ammissibile Iz: 156,1 A (Archivio) Temperatura ambiente: 30 °C Corrente ammissibile neutro: n.d. Temperatura cavo a Ib: 34 °C

71,6 °C Coefficiente di prossimità: 1 (Numero circuiti: 6) Temperatura cavo a In:

Coefficiente di temperatura: Coordinamento Ib<=In<=Iz: 40,1<=130<=156,1 A

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 23 kA Ip2: 45 kA Ikv max a valle: 22,2 kA Ik2min: 17,4 kA Imagmax (magnetica massima): 277,3 A Ik1ftmax: 0,305 kA Ik max: 0,69 kA 22,2 kA Ip1ft: Ip: 51,9 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 20,1 kA Ik min: Zk min: 1030 mohm Ik2ftmax: 19,3 kA Zk max: 1037 mohm Ip2ft: 45 kA Zk1ftmin: 74949 mohm Ik2ftmin: 17,4 kA Zk1ftmax: 74952 mohm 19,2 kA Ik2max:

Protezione

130 A 130 A Corrente nominale protez.: Corrente sovraccarico Ins: Numero poli: Potere di interruzione PdI: n.d. n.d. Classe d'impiego: Norma: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

+RAMO 6.POWER STATION C.3.2-TRASFORMATORE Sigla utenza:

Alta

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Tipologia utenza: Terminale generica 3400 kW Potenza nominale: Collegamento fasi: Frequenza ingresso: 50 Hz Coefficiente: 3400 kW 3400 kVA Potenza dimensionamento: Pot. trasferita a monte: Corrente di impiego Ib: 54,5 A Potenza totale: 3741 kVA Fattore di potenza: Potenza disponibile: 341,2 kVA Tensione nominale: 36000 V Numero carichi utenza: Sistema distribuzione:

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte: 23 kA Ip2: 45 kA Ikv max a valle: 23 kA Ik2min: 18 kA 0,305 kA Imagmax (magnetica massima): 277,3 A Ik1ftmax: Ik max: 23 kA Ip1ft: 0,69 kA Ik1ftmin: 0,277 kA 51,9 kA Ip: Ik min: 20,8 kA Zk min: 995,8 mohm 19,9 kA 1000 mohm Ik2ftmax: Zk max: Ip2ft: 45 kA Zk1ftmin: 74964 mohm Ik2ftmin: 18 kA Zk1ftmax: 74967 mohm 19,9 kA Ik2max:

Protezione

Tipo protezione: 50-51 Corrente nominale protez.: 60 A Potere di interruzione PdI: n.d. Numero poli: 3 Norma: n.d. Classe d'impiego: n.d.



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 6.POWER STATION C.3.1-ARRIVO

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	2500 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	2500 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	40,1 A	Pot. trasferita a monte:	2500 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	5606 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	22,2 kA	Ip2:	42,2 kA
Ikv max a valle:	22,2 kA	Ik2min:	17,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,3 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	22,2 kA	Ip1ft:	0,67 kA
Ip:	48,8 kA	İk1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	20,1 kA	Zk min:	1030 mohm
Ik2ftmax:	19,3 kA	Zk max:	1037 mohm
Ip2ft:	42,3 kA	Zk1ftmin:	74949 mohm
Ik2ftmin:	17,4 kA	Zk1ftmax:	74952 mohm
Ik2max:	19,2 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	•
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: Denominazione 1: +RAMO 6.POWER STATION C.3.1-PARTENZA

Denominazione 2: Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	0 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	0 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Potenza reattiva:	0 kVAR	Pot. trasferita a monte:	0 kVA
Corrente di impiego Ib:	0 A	Potenza totale:	8106 kVA
Fattore di potenza:	0,9	Potenza disponibile:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V		

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	22,2 kA	Ip2:	42,2 kA
Ikv max a valle:	22,2 kA	Ik2min:	17,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,3 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	22,2 kA	Ip1ft:	0,67 kA
Ip:	48,8 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	20,1 kA	Zk min:	1030 mohm
Ik2ftmax:	19,3 kA	Zk max:	1037 mohm
Ip2ft:	42,3 kA	Zk1ftmin:	74949 mohm
ik2ftmin:	17,4 kA	Zk1ftmax:	74952 mohm
Ik2max:	19,2 kA		
	Ikv max a valle: Imagmax (magnetica massima): Ik max: Ip: Ik min: Ik2ftmax: Ip2ft: Ik2ftmin:	Ikv max a valle: 22,2 kA Imagmax (magnetica massima): 277,3 A Ik max: 22,2 kA Ip: 48,8 kA Ik min: 20,1 kA Ik2ftmax: 19,3 kA Ip2ft: 42,3 kA Ik2ftmin: 17,4 kA	Ikv max a valle: 22,2 kA Ik2min: Imagmax (magnetica massima): 277,3 A Ik1ftmax: Ik max: 22,2 kA Ip1ft: Ip: 48,8 kA Ik1ftmin: Ik min: 20,1 kA Zk min: Ik2ftmax: 19,3 kA Zk max: Ip2ft: 42,3 kA Zk1ftmin: Ik2ftmin: 17,4 kA Zk1ftmax:

Corrente nominale protez.:	225 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 6.POWER STATION C.3.1-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Terminale generica		
Potenza nominale:	2500 kW	Collegamento fasi:	3F
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz
Potenza dimensionamento:	2500 kW	Pot. trasferita a monte:	2500 kVA
Corrente di impiego Ib:	40,1 A	Potenza totale:	2806 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	305,9 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1
Sistema distribuzione:	Alta		

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	22,2 kA	Ip2:	42,2 kA
Ikv max a valle:	22,2 kA	Ik2min:	17,4 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,3 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	22,2 kA	Ip1ft:	0,67 kA
Ip:	48,8 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
İk min:	20,1 kA	Zk min:	1030 mohm
Ik2ftmax:	19,3 kA	Zk max:	1037 mohm
Ip2ft:	42,3 kA	Zk1ftmin:	74949 mohm
ik2ftmin:	17,4 kA	Zk1ftmax:	74952 mohm
Tk2max:	19.2 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	45 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: Denominazione 1: +RAMO 7.POWER STATION C.4.1-ARRIVO

Denominazione 2: Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	3400 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza totale:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Potenza disponibile:	4706 kVA

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	24,3 kA	Ip2:	50,5 kA
Ikv max a valle:	24,3 kA	Ik2min:	19,2 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,2 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	24,3 kA	Ip1ft:	0,731 kA
Ip:	58,4 kA	ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	22,1 kA	Zk min:	939 mohm
Ik2ftmax:	21,1 kA	Zk max:	939,9 mohm
Ip2ft:	50,6 kA	Zk1ftmin:	74991 mohm
ik2ftmin:	19,2 kA	Zk1ftmax:	74992 mohm
Ik2max:	21.1 kA		

Corrente nominale protez.:	780 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza:

+RAMO 7.POWER STATION C.4.1-PARTENZA

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Distribuzione generica		
Potenza nominale:	0 kW	Sistema distribuzione:	Alta
Coefficiente:	1	Collegamento fasi:	3F
Potenza dimensionamento:	0 kW	Frequenza ingresso:	50 Hz
Potenza reattiva:	0 kVAR	Pot. trasferita a monte:	0 kVA
Corrente di impiego Ib:	0 A	Potenza totale:	8106 kVA
Fattore di potenza:	0,9	Potenza disponibile:	8106 kVA
Tensione nominale:	36000 V		

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	24,3 kA	Ip2:	50,5 kA
Ikv max a valle:	24,3 kA	Ik2min:	19,2 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,2 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	24,3 kA	Ip1ft:	0,731 kA
Ip:	58,4 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	22,1 kA	Zk min:	939 mohm
Ik2ftmax:	21,1 kA	Zk max:	939,9 mohm
Ip2ft:	50,6 kA	Zk1ftmin:	74991 mohm
Ik2ftmin:	19,2 kA	Zk1ftmax:	74992 mohm
Ik2max:	21,1 kA		

Corrente nominale protez.:	225 A	Corrente sovraccarico Ins:	130 A	
Numero poli:	3	Potere di interruzione PdI:	n.d.	
Classe d'impiego:	n.d.	Norma:	n.d.	



Data: 25/07/2022

Identificazione

Sigla utenza: +RAMO 7.POWER STATION C.4.1-TRASFORMATORE

Denominazione 1: Denominazione 2:

Informazioni aggiuntive/Note 1: Informazioni aggiuntive/Note 2:

Utenza

Tipologia utenza:	Terminale generica		
Potenza nominale:	3400 kW	Collegamento fasi:	3F
Coefficiente:	1	Frequenza ingresso:	50 Hz
Potenza dimensionamento:	3400 kW	Pot. trasferita a monte:	3400 kVA
Corrente di impiego Ib:	54,5 A	Potenza totale:	3741 kVA
Fattore di potenza:	1	Potenza disponibile:	341,2 kVA
Tensione nominale:	36000 V	Numero carichi utenza:	1
Sistema distribuzione:	Alta		

Condizioni di guasto (CENELEC R064-003)

Ikm max a monte:	24,3 kA	Ip2:	50,5 kA
Ikv max a valle:	24,3 kA	Ik2min:	19,2 kA
Imagmax (magnetica massima):	277,2 A	Ik1ftmax:	0,305 kA
Ik max:	24,3 kA	Ip1ft:	0,731 kA
Ip:	58,4 kA	Ik1ftmin:	0,277 kA
Ik min:	22,1 kA	Zk min:	939 mohm
Ik2ftmax:	21,1 kA	Zk max:	939,9 mohm
Ip2ft:	50,6 kA	Zk1ftmin:	74991 mohm
ik2ftmin:	19,2 kA	Zk1ftmax:	74992 mohm
Ik2max:	21,1 kA		

Tipo protezione:	50-51		
Corrente nominale protez.:	60 A	Potere di interruzione PdI:	n.d.
Numero poli:	3	Norma:	n.d.
Classe d'impiego:	n.d.		



Fornitura

Tipo di fornitura:	Alta tensione	
Tensione di fornitura:	36 kV	
Corrente di cortocircuito trifase massima:	25 kA	
Corrente di cortocircuito monofase a terra massima:	0,3 kA	

Parametri elettrici		
Potenza totale assorbita:	40600 kW	
Fattore di potenza:	1	
Corrente totale di impiego:	651,1 A	
Potenza carichi collegati [kW]:	40600 kW	
Parametri di guasto lato fornitura		
Rd a 20°C:	91 mohm	
Rd a 20°C: Xd:	91 mohm 910 mohm	
Xd:	910 mohm	



Cavetteria

	Formazione	Materiale	Lc [m]	Iz [A]	T (Ib) [°C]	Tamb [°C]	CdtT (Ib) [%]	_
Utenza	Designazione	Isolante	Pross.	k decl.	T (In) [°C]	K ² S ² F [A ² s]	CdtT (In) [%]	Posa cavo
	Tab. posa				Tip	o posa	,	
cgs Qcgs								
	3x(1x95)	ALLUMINIO	1600	156,1	52	30	0,382	ARTIKATURA ARTIKATURA
RAMO 1	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,525	0,0
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttamen	te interrati (tr	ifoglio)			
	3x(1x95)	ALLUMINIO	2000	156,1	52	30	0,478	2000/07/10. 2025/10240
RAMO 2	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,657	9,0
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttamen	te interrati (tr	ifoglio)			
	3x(1x95)	ALLUMINIO	1150	156,1	59,3	30	0,317	2000 (100 (100) 2000 (100) (100)
RAMO 3	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,378	000
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttamen	te interrati (tr	ifoglio)	,		
	3x(1x95)	ALLUMINIO	1350	156,1	52	30	0,323	11.1511.1511.1511. 20.2511.1511.15
RAMO 4	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,443	0,0
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttamen	te interrati (tr	ifoglio)			
	3x(1x95)	ALLUMINIO	1550	156,1	59,3	30	0,427	2000/07/10. 2025/10240
RAMO 5	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,509	0,0
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttamen	te interrati (tr	ifoglio)			
	3x(1x95)	ALLUMINIO	650	156,1	52	30	0,155	USHIJIYI SHASAASAA
RAMO 6	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,213	0,0
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttamen	te interrati (tr	ifoglio)			
	3x(1x95)	ALLUMINIO	200	156,1	37,3	30	0,028	
RAMO 7	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,066	0,0
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttamen	te interrati (tr	ifoglio)			



Cavetteria

	Formazione	Materiale	Lc [m]	Iz [A]	T (Ib) [°C]	Tamb [°C]	CdtT (Ib) [%]	_
Utenza	Designazione	Isolante	Pross.	k decl.	T (In) [°C]	K ² S ² F [A ² s]	CdtT (In) [%]	Posa cavo
	Tab. posa		1		Tip	o posa	1	
RAMO 1 POWER STATION C.1.1		·						
	3x(1x95)	ALLUMINIO	200	156,1	37,3	30	0,41	ananganga. Sasanasan
PARTENZA	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,591	000
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttament	e interrati (tr	ifoglio)		·	
RAMO 2 POWER STATION C.1.3								
	3x(1x95)	ALLUMINIO	200	156,1	34	30	0,498	2.4502,450,445 2022,520,620,445
PARTENZA	ARTENZA ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm XLPE 6 0,7 71,6	7,639*10 ⁷	0,722	0,0				
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttament	e interrati (tr	ifoglio)	-	1	
RAMO 3 POWER STATION C.2.1								
	3x(1x95)	ALLUMINIO	250	156,1	37,3	30	0,351	242249244 2025245245
PARTENZA	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,46	900
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttament	e interrati (tr	ifoglio)	<u>'</u>	-	
RAMO 4 POWER STATION C.2.2		·						
	3x(1x95)	ALLUMINIO	250	156,1	34	30	0,348	2.4502,450,445 2022,520,620,445
PARTENZA	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,525	0,0
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttament	e interrati (tr	ifoglio)	'	'	
RAMO 5 POWER STATION C.2.3								
	3x(1x95)	ALLUMINIO	250	156,1	37,3	30	0,461	242249244 2025245245
PARTENZA	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,591	0,0
		L - Cavi unipolari direttamente interrati (trifoglio)						



Cavetteria

Utenza	Formazione Designazione	Materiale Isolante	Lc [m] Pross.	Iz [A]	T (Ib) [°C]	Tamb [°C] K²S² F [A²s]	CdtT (Ib) [%] CdtT (In) [%]	Posa cavo
	Tab. posa				Tip	o posa	[74]	

RAMO 6 POWER STATION C.3.2

	3x(1x95)	ALLUMINIO	260	156,1	34	30	0,182	11.00 14.00 14.00 11.00 11.00 11.00
PARTENZA	ARE4H5EX AL 20.8/36kV 95mm	XLPE	6	0,7	71,6	7,639*10 ⁷	0,299	0,0
	CEI 11-17 (Utente 1)	L - Cavi unipol	ari direttamen	te interrati (tr	ifoglio)			



Montana

Correnti di guasto sistemi trifase

Utenza	Ikm max [kA]	/_Ikm max	Ikm max by	DeltaIkm max [kA]	Ikv max [kA]	Ik1ftmax [kA]	Ip1ft [kA]	Ik1ftmin [kA]	Ik2ftmax [kA]	Ip2ft [kA]	Ik2ftmin [kA]
	Imagmax [A]	/_Imagmax	Ik max [kA]	Ip [kA]	Ik min [kA]	Ik1fnmax [kA]	Ip1fn [kA]	Ik1fnmin [kA]	Ik2max [kA]	Ip2 [kA]	Ik2min [kA]
cgs qcgs											
GENERALE CABINA	25	0,1	n.c.	0	25	0,305	0,753	0,277	21,7	53,5	19,7
GLIVENALE CADINA	277,1	0,101	25	61,7	22,7				21,7	53,5	19,7
RAMO 1	25	0,1	n.c.	0	20,4	0,305	0,753	0,277	17,7	53,5	15,8
NAMO I	277,4	0,105	20,4	61,7	18,3				17,6	53,5	15,8
RAMO 2	25	0,1	n.c.	0	19,4	0,305	0,753	0,278	16,8	53,5	15
RAMO 2	277,5	0,106	19,4	61,7	17,3				16,8	53,5	15
RAMO 3	25	0,1	n.c.	0	19,1	0,305	0,753	0,277	16,5	53,5	14,3
RAPIO 3	277,2	0,109	19,1	61,7	16,4				16,5	53,5	14,2
DAMO 4	25	0,1	n.c.	0	21	0,305	0,753	0,277	18,2	53,5	16,4
RAMO 4	277,4	0,104	21	61,7	18,9				18,2	53,5	16,4
RAMO 5	25	0,1	n.c.	0	20,5	0,305	0,753	0,277	17,8	53,5	15,9
RAMO 5	277,4	0,105	20,5	61,7	18,4				17,7	53,5	15,9
RAMO 6	25	0,1	n.c.	0	23	0,305	0,753	0,277	19,9	53,5	18
RAMO 6	277,3	0,103	23	61,7	20,8				19,9	53,5	18
DAMO 7	25	0,1	n.c.	0	24,3	0,305	0,753	0,277	21,1	53,5	19,2
RAMO 7	277,2	0,102	24,3	61,7	22,1				21,1	53,5	19,2
RAMO 1 POWER STATION C.1.1											
ARRIVO	20,4	0,259	n.c.	0	20,4	0,305	0,629	0,277	17,7	36,4	15,8
ARRIVO	277,4	0,105	20,4	42	18,3				17,6	36,4	15,8
PARTENZA	20,4	0,259	n.c.	0	19,9	0,305	0,629	0,277	17,2	36,4	15,4
FARTENZA	277,5	0,105	19,9	42	17,8				17,2	36,4	15,4



Utenza	Ikm max [kA]	/_Ikm max	Ikm max by	DeltaIkm max [kA]	Ikv max [kA]	Ik1ftmax [kA]	Ip1ft [kA]	Ik1ftmin [kA]	Ik2ftmax [kA]	Ip2ft [kA]	Ik2ftmin [kA]
	Imagmax [A]	/_Imagmax	Ik max [kA]	Ip [kA]	Ik min [kA]	Ik1fnmax [kA]	Ip1fn [kA]	Ik1fnmin [kA]	Ik2max [kA]	Ip2 [kA]	Ik2min [kA]
TRACFORMATORE	20,4	0,259	n.c.	0	20,4	0,305	0,629	0,277	17,7	36,4	15,8
TRASFORMATORE	277,4	0,105	20,4	42	18,3				17,6	36,4	15,8
RAMO 1 POWER STATION C.1.2											
ARRIVO	19,9	0,275	n.c.	0	19,9	0,305	0,62	0,277	17,2	35	15,4
ARRIVO	277,5	0,105	19,9	40,4	17,8				17,2	35	15,4
PARTENZA	19,9	0,275	n.c.	0	19,9	0,305	0,62	0,277	17,2	35	15,4
	277,5	0,105	19,9	40,4	17,8				17,2	35	15,4
TRASFORMATORE	19,9	0,275	n.c.	0	19,9	0,305	0,62	0,277	17,2	35	15,4
	277,5	0,105	19,9	40,4	17,8				17,2	35	15,4
RAMO 2 POWER STATION C.1.3											
ARRIVO	19,4	0,289	n.c.	0	19,4	0,305	0,611	0,278	16,8	33,7	15
ARRIVO	277,5	0,106	19,4	38,8	17,3				16,8	33,6	15
PARTENZA	19,4	0,289	n.c.	0	18,9	0,305	0,611	0,278	16,4	33,7	14,6
FARIENZA	277,6	0,106	18,9	38,8	16,9				16,4	33,6	14,6
TRASFORMATORE	19,4	0,289	n.c.	0	19,4	0,305	0,611	0,278	16,8	33,7	15
TRASFORMATORE	277,5	0,106	19,4	38,8	17,3				16,8	33,6	15
RAMO 2 POWER STATION C.1.4											
APPTIO	18,9	0,303	n.c.	0	18,9	0,305	0,603	0,278	16,4	32,5	14,6
ARRIVO	277,6	0,106	18,9	37,4	16,9				16,4	32,4	14,6
DADTENZA	18,9	0,303	n.c.	0	18,9	0,305	0,603	0,278	16,4	32,5	14,6
PARTENZA	277,6	0,106	18,9	37,4	16,9				16,4	32,4	14,6





Utenza	Ikm max [kA]	/_Ikm max	Ikm max by	DeltaIkm max [kA]	Ikv max [kA]	Ik1ftmax [kA]	Ip1ft [kA]	Ik1ftmin [kA]	Ik2ftmax [kA]	Ip2ft [kA]	Ik2ftmin [kA]
	Imagmax [A]	/_Imagmax	Ik max [kA]	Ip [kA]	Ik min [kA]	Ik1fnmax [kA]	Ip1fn [kA]	Ik1fnmin [kA]	Ik2max [kA]	Ip2 [kA]	Ik2min [kA]
TRASFORMATORE	18,9	0,303	n.c.	0	18,9	0,305	0,603	0,278	16,4	32,5	14,6
TRASFORMATORE	277,6	0,106	18,9	37,4	16,9				16,4	32,4	14,6
RAMO 3 POWER STATION C.2.1											
ARRIVO	19,1	0,469	n.c.	0	19,1	0,305	0,526	0,277	16,5	28,5	14,3
ANGVO	277,2	0,109	19,1	32,9	16,4				16,5	28,5	14,2
PARTENZA	19,1	0,469	n.c.	0	18,5	0,305	0,526	0,277	16	28,5	13,8
TANTLINZA	277,3	0,11	18,5	32,9	15,8				16	28,5	13,7
TRASFORMATORE	19,1	0,469	n.c.	0	19,1	0,305	0,526	0,277	16,5	28,5	14,3
TRASI GRIPATORE	277,2	0,109	19,1	32,9	16,4				16,5	28,5	14,2
RAMO 3 POWER STATION C.2.6											
ARRIVO	18,5	0,479	n.c.	0	18,5	0,305	0,522	0,277	16	27,4	13,8
Andro	277,3	0,11	18,5	31,6	15,8				16	27,4	13,7
PARTENZA	18,5	0,479	n.c.	0	18,5	0,305	0,522	0,277	16	27,4	13,8
TANTLINZA	277,3	0,11	18,5	31,6	15,8				16	27,4	13,7
TRASFORMATORE	18,5	0,479	n.c.	0	18,5	0,305	0,522	0,277	16	27,4	13,8
TRASI ORMATORE	277,3	0,11	18,5	31,6	15,8				16	27,4	13,7
RAMO 4 POWER STATION C.2.2											
ARRIVO	21	0,239	n.c.	0	21	0,305	0,643	0,277	18,2	38,4	16,4
ANGLYO	277,4	0,104	21	44,2	18,9				18,2	38,3	16,4
DADTENIZA	21	0,239	n.c.	0	20,4	0,305	0,643	0,277	17,7	38,4	15,8
PARTENZA	277,4	0,105	20,4	44,2	18,3				17,6	38,3	15,8



Utenza	Ikm max [kA]	/_Ikm max	Ikm max by	DeltaIkm max [kA]	Ikv max [kA]	Ik1ftmax [kA]	Ip1ft [kA]	Ik1ftmin [kA]	Ik2ftmax [kA]	Ip2ft [kA]	Ik2ftmin [kA]
	Imagmax [A]	/_Imagmax	Ik max [kA]	Ip [kA]	Ik min [kA]	Ik1fnmax [kA]	Ip1fn [kA]	Ik1fnmin [kA]	Ik2max [kA]	Ip2 [kA]	Ik2min [kA]
TRACEORMATORE	21	0,239	n.c.	0	21	0,305	0,643	0,277	18,2	38,4	16,4
TRASFORMATORE	277,4	0,104	21	44,2	18,9				18,2	38,3	16,4
RAMO 4 POWER STATION C.2.5											
ARRIVO	20,4	0,259	n.c.	0	20,4	0,305	0,629	0,277	17,7	36,4	15,8
ARRIVO	277,4	0,105	20,4	42	18,3				17,6	36,4	15,8
DADTENIZA	20,4	0,259	n.c.	0	20,4	0,305	0,629	0,277	17,7	36,4	15,8
PARTENZA	277,4	0,105	20,4	42	18,3				17,6	36,4	15,8
TDASEORMATORE	20,4	0,259	n.c.	0	20,4	0,305	0,629	0,277	17,7	36,4	15,8
TRASFORMATORE	277,4	0,105	20,4	42	18,3				17,6	36,4	15,8
RAMO 5 POWER STATION C.2.3											
ARRIVO	20,5	0,255	n.c.	0	20,5	0,305	0,632	0,277	17,8	36,8	15,9
AMM	277,4	0,105	20,5	42,4	18,4				17,7	36,7	15,9
PARTENZA	20,5	0,255	n.c.	0	19,9	0,305	0,632	0,277	17,2	36,8	15,4
FARTLINZA	277,5	0,105	19,9	42,4	17,8				17,2	36,7	15,4
TRASFORMATORE	20,5	0,255	n.c.	0	20,5	0,305	0,632	0,277	17,8	36,8	15,9
TRASFORMATORE	277,4	0,105	20,5	42,4	18,4				17,7	36,7	15,9
RAMO 5 POWER STATION C.2.4											
ARRIVO	19,9	0,275	n.c.	0	19,9	0,305	0,62	0,277	17,2	35	15,4
AMMYO	277,5	0,105	19,9	40,4	17,8				17,2	35	15,4
PARTENZA	19,9	0,275	n.c.	0	19,9	0,305	0,62	0,277	17,2	35	15,4
FANTLINZA	277,5	0,105	19,9	40,4	17,8				17,2	35	15,4



Utenza	Ikm max [kA]	/_Ikm max	Ikm max by	DeltaIkm max [kA]	Ikv max [kA]	Ik1ftmax [kA]	Ip1ft [kA]	Ik1ftmin [kA]	Ik2ftmax [kA]	Ip2ft [kA]	Ik2ftmin [kA]
	Imagmax [A]	/_Imagmax	Ik max [kA]	Ip [kA]	Ik min [kA]	Ik1fnmax [kA]	Ip1fn [kA]	Ik1fnmin [kA]	Ik2max [kA]	Ip2 [kA]	Ik2min [kA]
TRACEORMATORE	19,9	0,275	n.c.	0	19,9	0,305	0,62	0,277	17,2	35	15,4
TRASFORMATORE	277,5	0,105	19,9	40,4	17,8				17,2	35	15,4
RAMO 6 POWER STATION C.3.2											
ARRIVO	23	0,173	n.c.	0	23	0,305	0,69	0,277	19,9	45	18
ARRIVO	277,3	0,103	23	51,9	20,8				19,9	45	18
DADTENZA	23	0,173	n.c.	0	22,2	0,305	0,69	0,277	19,3	45	17,4
PARTENZA	277,3	0,103	22,2	51,9	20,1				19,2	45	17,4
TRASFORMATORE	23	0,173	n.c.	0	23	0,305	0,69	0,277	19,9	45	18
	277,3	0,103	23	51,9	20,8				19,9	45	18
RAMO 6 POWER STATION C.3.1											
ARRIVO	22,2	0,199	n.c.	0	22,2	0,305	0,67	0,277	19,3	42,3	17,4
ARRIVO	277,3	0,103	22,2	48,8	20,1				19,2	42,2	17,4
PARTENZA	22,2	0,199	n.c.	0	22,2	0,305	0,67	0,277	19,3	42,3	17,4
PARTENZA	277,3	0,103	22,2	48,8	20,1				19,2	42,2	17,4
TRASFORMATORE	22,2	0,199	n.c.	0	22,2	0,305	0,67	0,277	19,3	42,3	17,4
TRASFORMATORE	277,3	0,103	22,2	48,8	20,1				19,2	42,2	17,4
RAMO 7 POWER STATION C.4.1											
ARRIVO	24,3	0,124	n.c.	0	24,3	0,305	0,731	0,277	21,1	50,6	19,2
ANNIO	277,2	0,102	24,3	58,4	22,1				21,1	50,5	19,2
DADTENZA	24,3	0,124	n.c.	0	24,3	0,305	0,731	0,277	21,1	50,6	19,2
PARTENZA	277,2	0,102	24,3	58,4	22,1				21,1	50,5	19,2



Utenza	Ikm max [kA]	/_Ikm max	Ikm max by	DeltaIkm max [kA]	Ikv max [kA]	Ik1ftmax [kA]	Ip1ft [kA]	Ik1ftmin [kA]	Ik2ftmax [kA]	Ip2ft [kA]	Ik2ftmin [kA]
	Imagmax [A]	/_Imagmax	Ik max [kA]	Ip [kA]	Ik min [kA]	Ik1fnmax [kA]	Ip1fn [kA]	Ik1fnmin [kA]	Ik2max [kA]	Ip2 [kA]	Ik2min [kA]
TRASFORMATORE	24,3	0,124	n.c.	0	24,3	0,305	0,731	0,277	21,1	50,6	19,2
	277,2	0,102	24,3	58,4	22,1				21,1	50,5	19,2